



# PROYECTO DE FIN DE GRADO

## -GRADO EN EDIFICACIÓN-

### **ANÁLISIS, CÁLCULO Y COMPROBACIÓN ESTRUCTURAL DE 145 ALOJAMIENTOS UNIVERSITARIOS, GUARDERÍA Y APARCAMIENTOS EN EL CAMPUS DE 'LAS LAGUNILLAS' - JAÉN**

ESCUELA TÉCNICA SUPERIOR DE INGENIERÍA DE EDIFICACIÓN- UNIVERSIDAD DE SEVILLA

DEPARTAMENTO DE ESTRUCTURAS DE EDIFICACIÓN E INGENIERÍA DEL TERRENO



Alumna: Macarena Cristo Sillero

Grupo 7

Fecha :17/06/2020

Tutor: Manuel Caro Esteban



## **AGRADECIMIENTOS**

Me gustaría dar mis agradecimientos en especial a mi familia, ya que siempre me han apoyado y han estado presentes tanto para darme consejo, como para ayudarme a mejorar.

Por supuesto, a todo el departamento de Estructuras de la Escuela Técnica Superior de Ingeniería de Edificación, tanto por su ayuda, como por hacerme ver de la importancia y la belleza de las estructuras.



## **RESUMEN**

En el presente Proyecto de Fin de Grado, se realizará el análisis, cálculo y comprobación de la estructura de hormigón armado del edificio de 145 Alojamientos Universitarios, Guardería y Aparcamientos, en el campus 'Las Lagunillas' en Jaén.

El edificio se divide en cinco bloques estructurales, de los cuales dos de ellos realizaremos el cálculo, al completo. Estudiando los errores y como solventarlos.

Además de usar CypeCad v2020.e, para todo el cálculo de la estructura, hemos utilizado AutoCAD para la maquetación de los planos, de uno de los módulos.

Tanto los cálculos como las normas reflejadas en la memoria cumplen las normativas vigentes.

## **ABSTRACT**

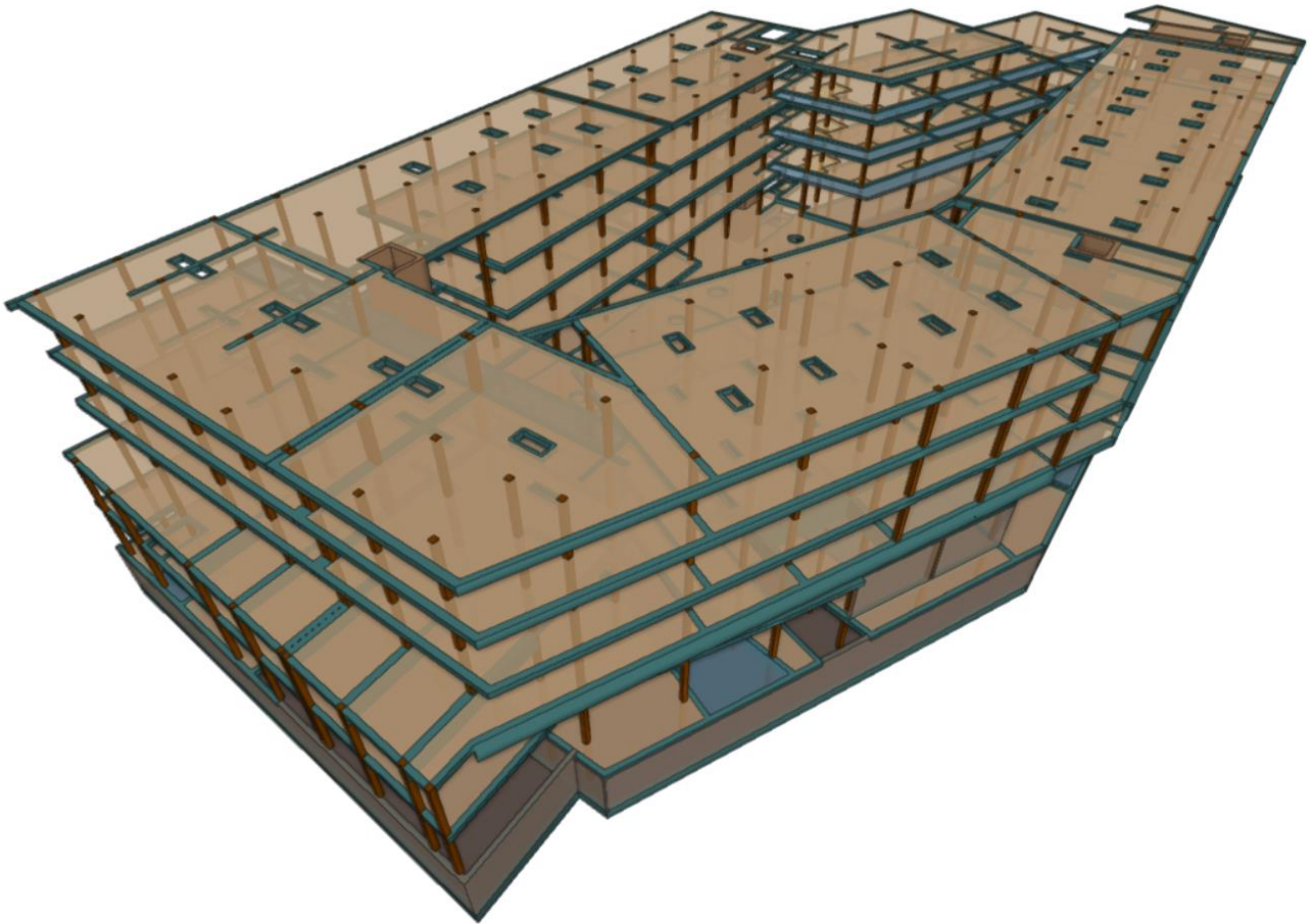
In the present Final Degree Project, the analysis, calculation and verification of the reinforced concrete structure of 145 University Lodging, Kindergartens and Parkings will be carried out on the 'Las Lagunillas' campus in Jaén.

The building is divided into five structured blocks, of which two of them we will perform the calculation, in full. Studying mistakes and how to solve them.

In addition to using CypeCAD v.2020.e, for all the calculation of the structure, we have used AutoCAD for the layout of the modules.

Both the calculations and the norms reflected in the specific memory comply with the current regulations.

# PROYECTO DE FIN DE GRADO



## 145 ALOJAMIENTOS UNIVERSITARIOS, GUARDERÍA Y APARCAMIENTOS EN EL CAPUS 'LAS LAGUNILLAS' EN JAÉN

## I. MEMORIA DESCRIPTIVA

### 1.1. Información previa.

- 1.1.1. Objeto del proyecto Pág. 1
- 1.1.2. Antecedentes y condiciones de partida Pág.2
- 1.1.3. Justificación Pág.2

### 1.2. Agentes

- 1.2.1. Autor del proyecto de fin de grado Pág. 3
- 1.2.2. Autores del proyecto original Pág. 4

### 1.3. Descripción del proyecto

- 1.3.1. Contenido del proyecto Pág. 3

### 1.4. Descripción del edificio

- 1.4.1. Descripción general del edificio Pág. 4
- 1.4.2. Emplazamiento Pág. 4
- 1.4.3. Entorno físico
  - 1.4.3.1. Topografía y descripción física Pág. 5
  - 1.4.3.2. Servidumbres de la parcela Pág. 6
  - 1.4.3.3. Información urbanística Pág. 6
  - 1.4.3.4. Servicios urbanos Pág. 6
- 1.4.4. Descripción del edificio Pág. 6
- 1.4.5. Edificación Pág. 7
- 1.4.6. Accesos y evacuación Pág. 7
- 1.4.7. Superficies útiles y construidas Pág. 10
- 1.4.8. Datos geotécnicos Pág. 17
- 1.4.9. Sistema estructural Pág. 17

## II. MEMORIA DEL CALCULO ESTRUCTURAL REALIZADO

### 2.1. Programa, versiones y licencias Pág. 18

### 2.2. Datos generales de la estructura

- 2.2.1. Cimentación Pág. 18
- 2.2.2. Estructura horizontal Pág. 20
- 2.2.3. Estructura vertical Pág. 21
- 2.2.4. Escaleras y rampas Pág. 21

### 2.3. Descripción del análisis efectuado por el programa Pág. 22

- 2.3.1. Preparación de datos Pág. 23

### 2.4. Normas consideradas Pág. 33

### 2.5. Predimensionado

- 2.5.1. Pilares Pág. 33
- 2.5.2. Forjados Pág. 34
- 2.5.3. Cimentación Pág. 34
- 2.5.4. Losa de escalera Pág. 34
- 2.5.5. Vigas Pág. 34

### 2.6. Materiales

- 2.6.1. Hormigones Pág. 34
- 2.6.2. Aceros Pág. 35

### 2.7. Acciones consideradas

- 2.7.1. Acciones Permanentes
  - 2.7.1.1. Peso propio Pág. 35
  - 2.7.1.2. Cargas Muertas Pág. 35
  - 2.7.1.3. Peso propio de particiones y cerramiento Pág. 36
- 2.7.2. Acciones Variables
  - 2.7.2.1. Sobrecargas de uso Pág. 37

2.7.2.2.	<u>Acciones climáticas</u>	
2.7.2.2.1.	El viento	Pág. 38
2.7.2.2.2.	La temperatura	Pág. 38
2.7.2.2.3.	La nieve	Pág. 39
2.7.2.3.	<u>Acciones accidentales</u>	
2.7.2.3.1.	El sismo	Pág. 40
III.	<b><u>INTRODUCCIÓN DE DATOS, ANALISIS Y CÁLCULO DE LA ESTRUCTURA PROPUESTA PARA EL EDIFICIO EN CYPECAD</u></b>	Pág. 42
3.1.	<b><u>Pilares</u></b>	Pág. 42
3.2.	<b><u>Vigas y forjados</u></b>	Pág. 42
3.3.	<b><u>Comprobaciones de cálculo</u></b>	
3.3.1.	<b><u>Modulo C</u></b>	Pág. 43
3.3.1.1.	Punzonamiento	Pág. 43
3.3.1.2.	Deformada	Pág. 46
3.3.1.3.	Comprobaciones de flechas en los forjados	Pág. 47
3.3.2.	<b><u>Modulo D</u></b>	Pág. 51
3.3.2.1.	Punzonamiento	Pág. 51
3.3.2.2.	Deformada	Pág. 54
3.3.2.3.	Comprobaciones de flechas en los forjados	Pág. 55
3.4.	<b><u>Conclusiones</u></b>	
3.4.1.	<u>Conclusiones respecto a los resultados obtenidos</u>	Pág. 59
3.4.2.	<u>Conclusiones personales</u>	Pág. 61
IV.	<b><u>BIBLIOGRAFÍA</u></b>	Pág. 62
V.	<b><u>LISTADOS DE CÁLCULO</u></b>	
VI.	<b><u>LISTADO DE PLANOS</u></b>	

## I. MEMORIA DESCRIPTIVA

### 1.1. Información previa

#### 1.1.1. Objeto del proyecto

El presente proyecto se realiza como Proyecto de Fin de Grado, en la titulación de Grado en Edificación por la Universidad de Sevilla, con el tutor D. Manuel Caro Esteban.

El objetivo del mismo es el ***'Análisis, cálculo y comprobación de la estructura de un edificio existente de 145 Alojamientos Universitarios, Guardería y Aparcamiento en el campus universitario 'Las Lagunillas'- Jaén, para ello se tomará como documentación base, el proyecto de ejecución.***



Imagen 1: Foto General, Fachada Norte

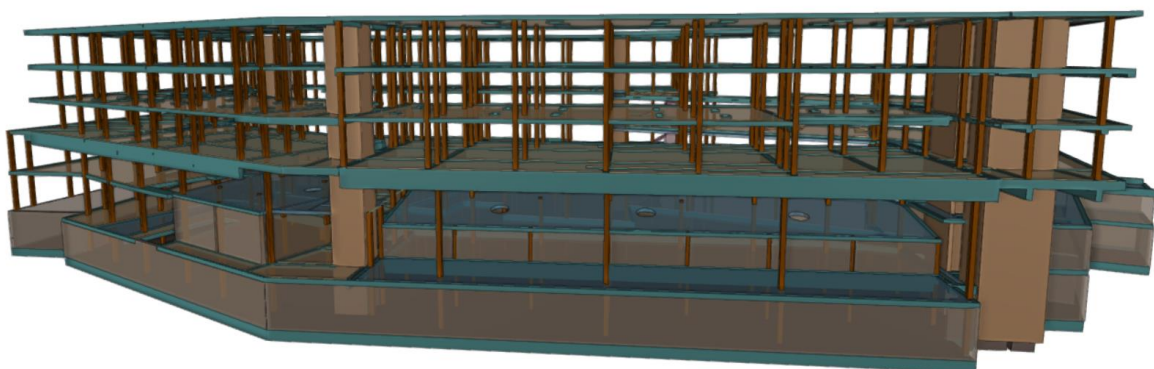


Imagen 2: 3D Cypecad fachada Sur



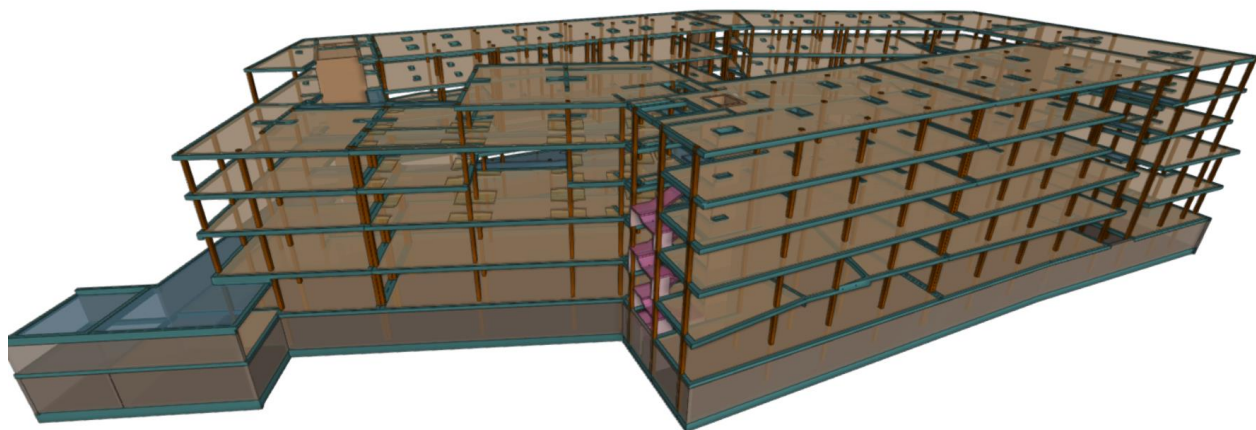


Imagen 3: 3D Cypecad fachada Norte

La finalidad, de la documentación resultante se trata de que sea suficiente para la ejecución de dicha estructura, satisfaciendo la normativa aplicable en la actualidad en el aspecto estructural, dicha condición comprende la comprobación de los elementos de la estructura del edificio.

#### 1.1.2. Antecedentes y condiciones de partida

Previamente a este proyecto, se estudio el solar para construir únicamente una guardería universitaria.

Tras la firma del contrato, se procedió a la realización de un Anteproyecto para someterlo a la supervisión de los técnicos de la Universidad.

Posteriormente, y puesto que la normativa urbanística lo permitía (solo se construía una planta de las cinco permitidas), se plantea el proyecto actual, en el que se sigue edificando en planta baja la guardería y en el resto de las plantas permitidas se proyectan un edificio para alojamientos universitarios protegidos, y las zonas comunes y de servicio del mismo.

En el documento original, se recoge Proyecto Básico y de Ejecución de las viviendas para su aprobación, adaptado a las exigencias del nuevo Código técnico de la Edificación (en adelante CTE) en su totalidad.

Simultáneamente, se ha tramitado proyecto de demolición de edificio existente en solar.

#### 1.1.3. Justificación

La motivación por la que opte por esta temática de tipo de Proyecto de Fin de Grado es principalmente, porque desde que comencé a estudiar estructuras, en la Escuela Técnica Superior de Ingeniería de Edificación, ha sido un tema que creo fundamental para el funcionamiento un edificio, ya que sin ella el edificio no tendrá un esqueleto que fuese capaz de soportar el uso de la edificación.

Además, de poder profundizar en el uso del programa de CypeCAD, ya que forma parte de una plataforma BIM, que cada vez está más presente en la vida laboral de la construcción.



## 1.2. Agentes

### 1.2.1. Autor del proyecto de fin de grado

La **autora del presente proyecto** es **Dña. Macarena Cristo Sillero**, con DNI 77160096-H, estudiante de último año el Grado de Edificación, en la Universidad de Sevilla.

### 1.2.2. Autores del proyecto original

El **promotor**, y autor del encargo de los trabajos, es la **Universidad de Jaén**, con CIF Q-7.350.006-H, representado por su gerente D. Armando Moreno Castro. El encargo se firmó con fecha de 12 de Marzo de 2008.

Los **projectistas**, y responsables ante la admisión, serán los arquitectos:

- **Dña. Esperanza Lozano Fernández**. Arquitecta, Colegiación COA Jaén 228.
- **D. Alfonso Mollinedo Sáenz**. Arquitecto, Colegiación COA Jaén 160.

La **dirección de obra** será realizada por los **mismos projectistas**, (Arquitectos).

La **dirección de ejecución** será realizada por **D. José Navas Alba**. Arquitecto Técnico.

Tanto la **redacción** como la **coordinación de seguridad y salud** durante el transcurso de las obras serán ejecutadas por **D. Antonio Ramón Maldonado**. Arquitecto técnico.

El informe geotécnico se realizó por CEMOSA.

## 1.3. Descripción del proyecto

### 1.3.1. Contenido del proyecto



#### MEMORIA

- ❖ Memoria descriptiva.
- ❖ Memoria constructiva.
- ❖ Cumplimiento del CTE y otra normativa.
- ❖ Plan de control de Calidad.
- ❖ Anexos.



#### PLANOS

- ❖ Situación.
- ❖ Arquitectura.
- ❖ Jardinería.
- ❖ Alzados.
- ❖ Secciones.
- ❖ Taludes.
- ❖ Cuadro de superficies y usos.
- ❖ Cumplimiento de normativa de accesibilidad.
- ❖ Acotados y acabados.
- ❖ Secciones constructivas.
- ❖ Memoria de carpintería.
- ❖ Infografía.
- ❖ Planos de estructuras.



#### MEDICIONES

- ❖ Precios mano de obra.
- ❖ Precios auxiliares.
- ❖ Precios descompuestos.
- ❖ Listado de partidas.
- ❖ Mediciones y presupuesto.
- ❖ Resumen de presupuesto.

## 1.4. Descripción del edificio

### 1.4.1. Descripción general del edificio

El edificio se destinará a cubrir necesidades de la Universidad de Jaén, por un lado, para alojamientos para universitarios y demás adscritas a la universidad, por otro para guardería universitaria en toda planta baja y una planta bajo rasante la cual se usará como aparcamientos.

La edificación que se propone es un inmueble de nueva planta, en una edificación abierta con patio central. El edificio proyecta un retranqueo de las lindes de la actuación.

Se desarrollan en cinco plantas (Planta baja + 5) sobre rasante y una bajo rasante, construyendo bajo rasante de uso de aparcamientos, sobre rasante en la planta baja será destinada al primer ciclo de educación infantil, las cuatro restantes construirán un total de 145 alojamientos, repartidos en las tres plantas superiores, en planta primera con servicios y zonas comunes necesarias para alojamientos.

### 1.4.2. Emplazamiento

El edificio se realiza en Jaén capital, ubicado en el campus de 'Las Lagunillas' de la Universidad de Jaén, en el recinto Santo Domingo, situado al norte de la ciudad, conformando parte del borde del núcleo urbano, con acceso desde la Carretera de Madrid. El solar se ubica en Carretera de Madrid, N.º 4, Jaén, CP 23009.



Imagen 4: Mapa de España, situación geográfica de Jaén

El acceso al solar se realiza a través de una calle intermedia del recinto. La edificación solo linda en su cara este con la avenida de Madrid, el resto linda con otros solares del mismo recinto.



Imagen 5: Ubicación solar

### 1.4.3. Entorno físico

#### 1.4.3.1. Topografía y descripción física

La parcela tiene forma irregular, sin medianeras en ninguno de sus lindes. Las fachadas se encuentran definidas por retranqueos a linderos proyectados. Siendo los mismos; Frente fachada a calle acceso al recinto, Fondo urbanización de viviendas, Derecha Avenida Madrid e Izquierda Pabellón deportivo del recinto.

El solar en el que se ubica nuestro edificio obtiene, como resultante una superficie total de 7.103m<sup>2</sup> referencia catastral 1528429VG3812N0001IQ.

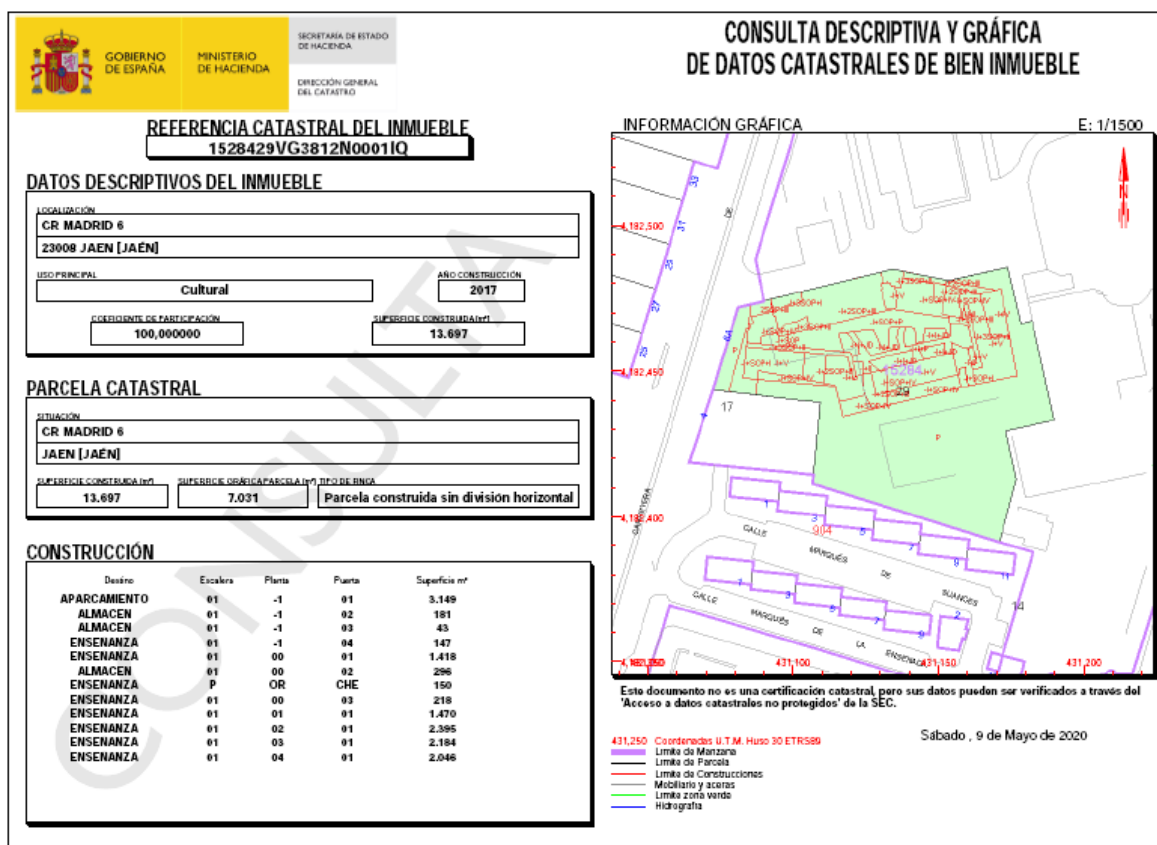


Imagen 6: Ficha catastral del solar

En el lugar del edificio, se encontraba ubicado un edificio, el correspondiente al Instituto de Enseñanza Secundaria Santa Teresa, el cual se encontraba construido sobre una plataforma, para así absorber los desniveles que configuraban con los terrenos colindantes.

El perímetro de la parcela, en la fachada hacia avenida Madrid se encontraba el punto más bajo siendo 426 m y el más alto en el fondo orientado hacia una urbanización de viviendas, con cota 429 m.



Imagen 7: Entorno previo actuación

#### 1.4.3.2. Servidumbres de la parcela

No se observan servidumbres aparentes, ni se han detectado la existencia de alguna que imposibiliten la edificación tal y como se encontraba proyectada, si bien se conservaron las infraestructuras, como la de suministro de agua y saneamientos, que discurrían por el interior de la parcela.

Tampoco se conoce que los terrenos se encuentren sujetos a ningún tipo de servidumbre urbanística.

#### 1.4.3.3. Información urbanística

**Planeamiento vigente:** Plan General de Ordenación Urbana de Jaén.

Texto refundido aprobado definitivamente por acuerdo del pleno de ayuntamiento del 11 de abril de 1996.

**Catalogación:** Sin catalogación, sin protección, no en entorno de monumento.

Existe una modificación puntual que afectó al solar aprobado definitivamente en julio de 2002. En dicha modificación, aparece el solar con dos usos diferentes, por un lado, un par dedicada a dotacional deportivo, incluido en los sistemas generales, y por otra el equipamiento docente fuera de sistemas generales.

En diciembre de 2009 se presentó el documento de 'Innovación del Plan General de Ordenación Urbanística de Jaén en el ámbito del Campus Universitario 'Las Lagunillas'', en el que, entre otros aspectos, unifica el uso de nuestro sector, íntegramente a dotacional.

Nuestra parcela queda incluida dentro del área DEP-1 en la ficha de estado actual, y dentro del área E en la ficha del estado reformado.

En este documento, posee la aprobación provisional por el Excmo., Ayuntamiento de Jaén en sesión ordinaria celebrada el día 22 de Diciembre de 2009, con expediente 766/09, Publicada en Boletín Oficial de la provincia de Jaén, a la espera de aprobación.

#### 1.4.3.4. Servicios urbanos

En el solar, se observa la previa implantación de los servicios de fontanería y saneamiento, necesarios para poder suministrar en un principio la obra y para el edificio cuando este en ejecución. Además, posee la obtención de suministro eléctrico.

#### 1.4.4. Descripción del edificio

La edificación es una construcción aislada, con patio central. El edificio está formado por cinco módulos, formados por las juntas estructurales.

Como uso principal, según el Plan General de Ordenación Urbana de Jaén, como uso docente.

**En planta sótano** con una cota -3.75m el uso principal es para aparcamientos, con un total de *114 plazas de aparcamientos*, además de *cuatro núcleos de escaleras* que dan acceso al interior del edificio.

**En la planta baja** situado a una cota -0.10m es para *uso de guarderías*, disponiendo así de aulas, cocina, comedor, vestíbulos y cuarto de instalaciones, para uso docente para primer ciclo de educación infantil.

**El resto de las plantas** estarán destinados para los servicios de alojamientos, contando en **Planta primera** con cota +3.70, principalmente cumple las necesidades para *almacenamiento de materiales de mantenimiento, salas de estudio, cocina y comedor*. En el **resto de las plantas**; Planta Segunda +7.60m, Planta Tercera +10.75m y Planta Cuarta +13.90m, serán destinados a los *alojamientos* para los universitarios, contando con apartamentos simple o dobles, cada uno de ellos tiene baño propio equipado por los sanitarios necesarios, salón y cocina equipada.

La cubierta será invertida, solamente se accederá a ella para mantenimiento, a través del Módulo C.



#### 1.4.5. Edificación

La parcela tiene una superficie de 43.092 m<sup>2</sup> (la superficie puede variar ligeramente, pues hemos utilizado la superficie más favorable).

##### Edificabilidad total:

$$43.092 \text{ m}^2 \times 0,75 \text{ m}^2/\text{m}^2\text{s} = 32.319 \text{ m}^2$$

##### Edificabilidad sobrante:

$$32.319 \text{ m}^2 \text{ construibles} - 9.067,09 \text{ m}^2 \text{ destinados a docencia} - 4.818,35 \text{ m}^2 \text{ destinados a deportivo} = 17.724,81 \text{ m}^2.$$

Se pretende destinar 9.764,55 m<sup>2</sup> para edificar guarderías y alojamientos.

##### Edificabilidad resultante:

- Para docencia:  $9.067,09 \text{ m}^2 + 9.764,55 \text{ m}^2 = 18.831,64 \text{ m}^2$ .
- Una vez realizada la actuación, resta:  $18.831,64 \text{ m}^2 - 9.764,55 \text{ m}^2 = 8.669,01 \text{ m}^2$ .

#### 1.4.6. Accesos y evacuación

El edificio posee varios accesos, cuatro principales y dos secundarios, los cuales están formalizados para cumplir las normas necesarias para las salidas de emergencia.

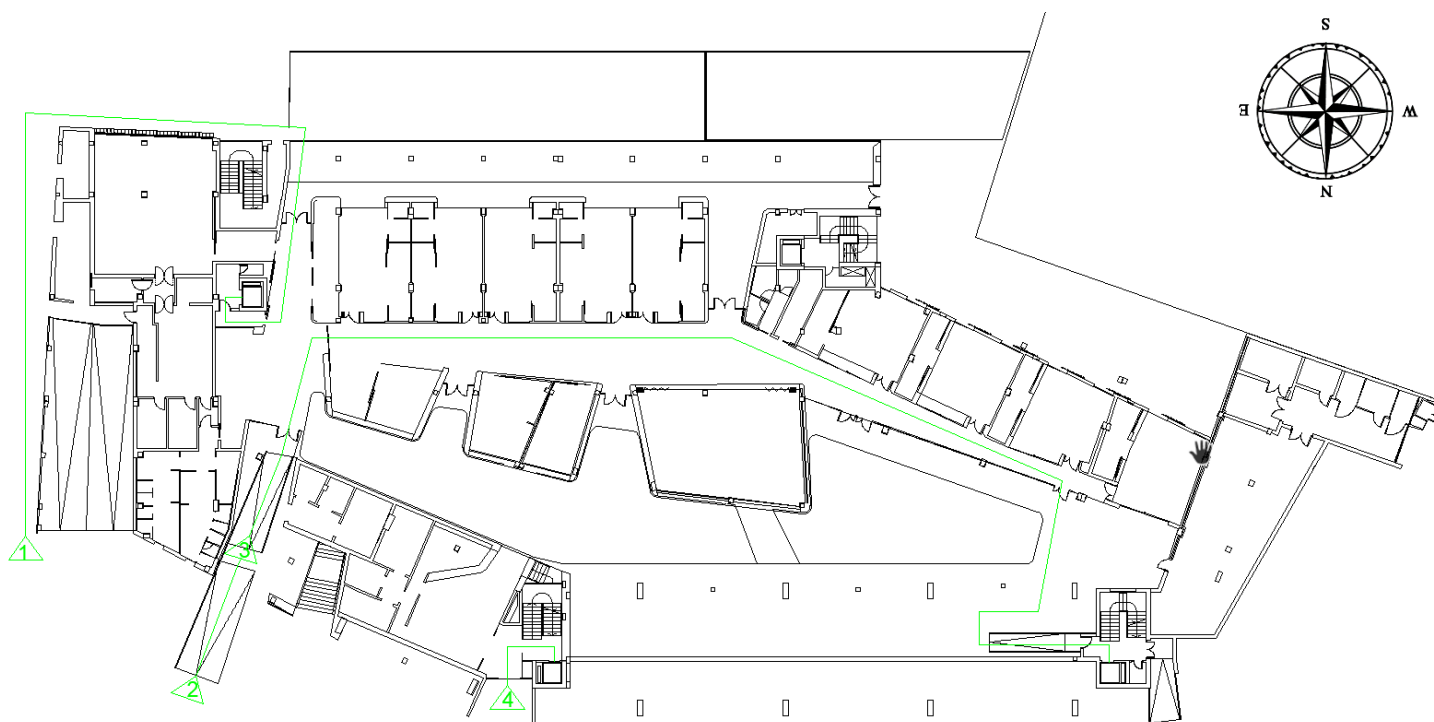


Imagen 8: Accesos a planta baja y primera



Los cuatro accesos principales son:

1. Entrada principal a guardería: ubicado en la esquina noreste del edificio, y da acceso directo a la guardería.



Imagen 9: Accesos 1, acceso a planta baja y a núcleo vertical.

2. Escalera de subida directa desde la calle a primera planta: se accede a través de un jardín que se materializa entre plantas baja y primera.
3. Entrada principal a alojamientos a través de una zona de recepción: a continuación de la anterior. Acceso a pie de calle donde se proyecta la recepción y el control de acceso público a los alojamientos e instalaciones generales de alojamientos y guardería.

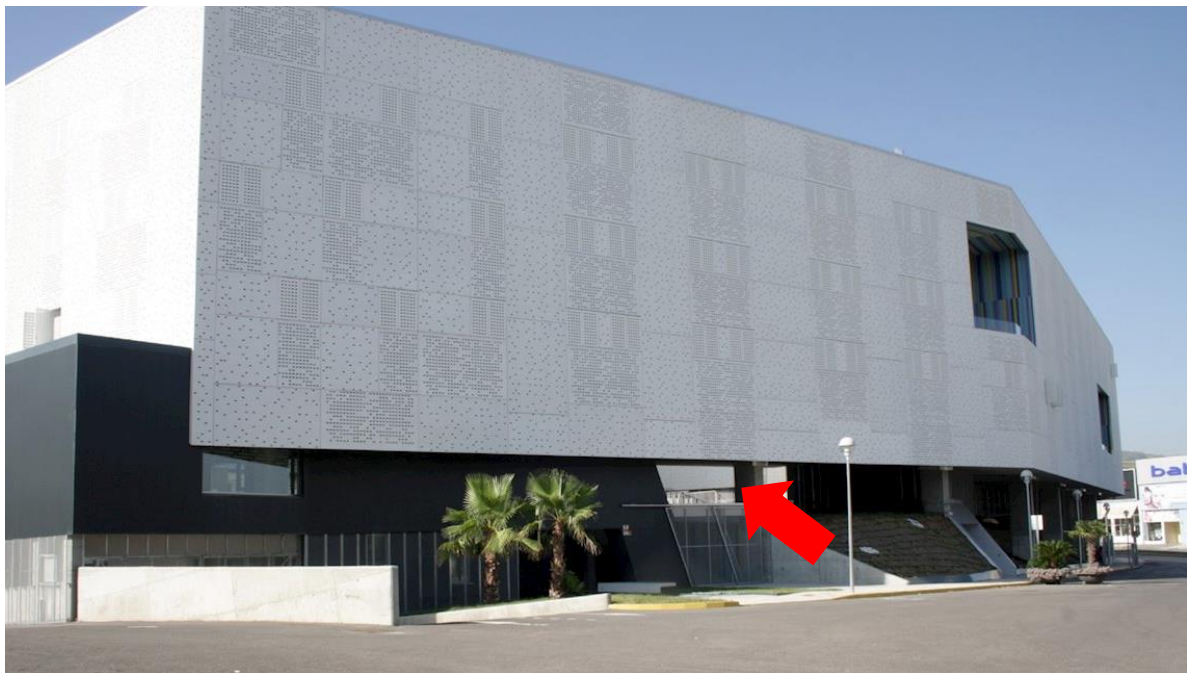


Imagen 10: Accesos 2 y 3, acceso a Planta baja y primera.



4. Entrada a alojamientos ubicada en la fachada principal: se proyecta en la cara norte del edificio.

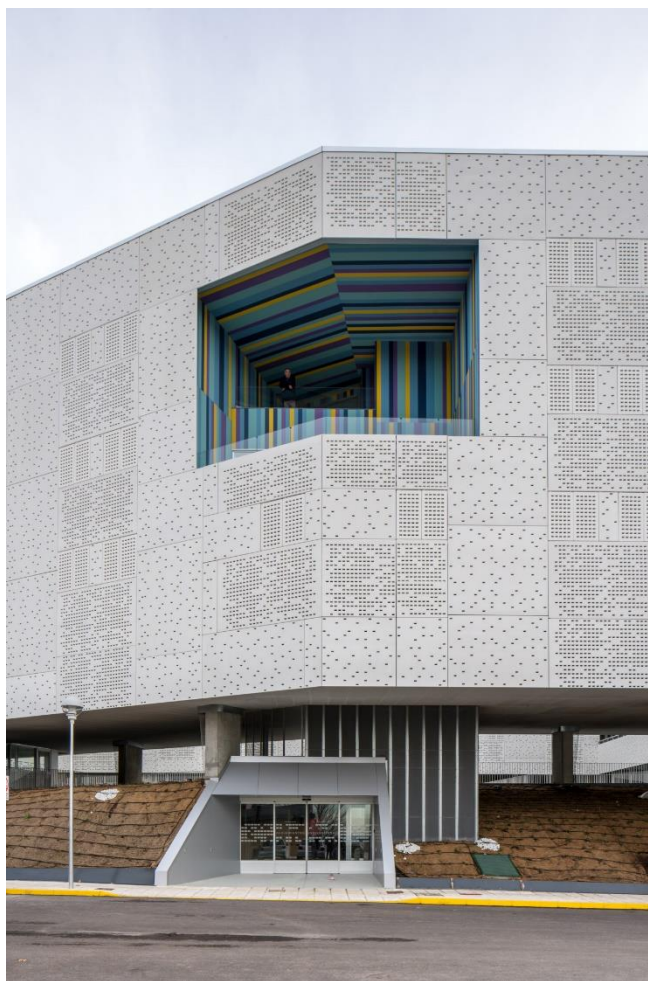


Imagen 11: Accesos 4, acceso a planta baja y a núcleo vertical.

Los dos accesos secundarios serían:

1. Salida directa a calle principal desde patio interior de guardería a través de la entrada 4. Descrita anterior.
2. Salida a patio trasero directamente desde la guardería, con comunicación a las distintas plantas

Con respecto a la evacuación de personas, se puede decir que cumple los siguientes apartados del CTE:

- DC-SI (Seguridad en caso de Incendio):
  - o DB-SI 1 Propagación Interior.
  - o DB-SI 2 Propagación Exterior.
  - o DB-SI 3 Evacuación.
  - o DB-SI 4 Detección, control y Extinción de Incendio.
  - o DB-SI 5 Intervención de los Bomberos.
  - o DB-SI 6 Resistencia al Fuego de la Estructura.

Y se han tenido en cuenta, además, las especificaciones de la normativa siguiente:

- Reglamento de Instalaciones de protección contra incendios (RIPCI). Real Decreto 1942/1993, de 5 de noviembre.
- Norma UNE-EN 671 Partes 1 y 2. Instalaciones fijas de extinción de incendios. Sistemas equipados con mangueras.
- Norma UNE-EN 12845. Sistemas fijos de lucha contra incendios. Sistemas de rociadores automáticos. Diseño, instalación y mantenimiento.

#### 1.4.7. Superficies útiles y construidas

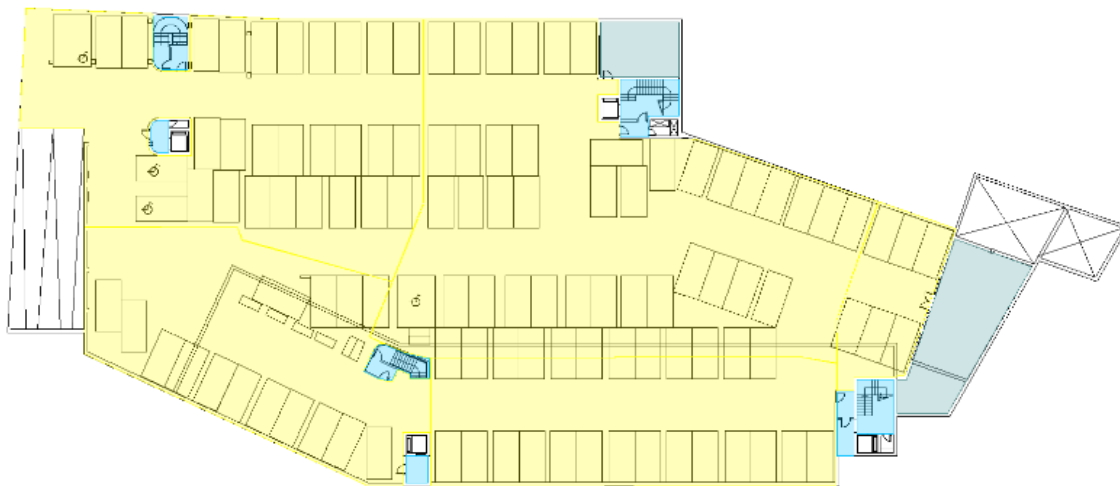


Imagen 12: Usos en Planta Sótano

MODULO A	
Usos	Superficie (m <sup>2</sup> )
Aparcamientos	485.5

Leyenda	
	Aparcamientos
	Vestíbulo + Escalera
	C. Instalaciones
	R. Instalaciones

MODULO B	
Usos	Superficie (m <sup>2</sup> )
Aparcamientos	127.26
Cuarto de Instalaciones	107.43
Recinto de Instalaciones	2.08
Pasillo	10.02
Núcleo Escalera + Vestíbulo	18.64

MODULO C	
Usos	Superficie (m <sup>2</sup> )
Aparcamientos	1070.53
Cuarto de Instalaciones	39.98
Recinto de Instalaciones	1.77
Núcleo Escalera + Vestíbulo	25.38

MODULO D	
Usos	Superficie (m <sup>2</sup> )
Aparcamientos	749.82
Recinto de Instalaciones	1.16
Núcleo Escalera + Vestíbulo	21.58

MODULO E	
Usos	Superficie (m <sup>2</sup> )
Aparcamientos	523.82
Recinto de Instalaciones	5.48
Núcleo Escalera + Vestíbulo	14.17

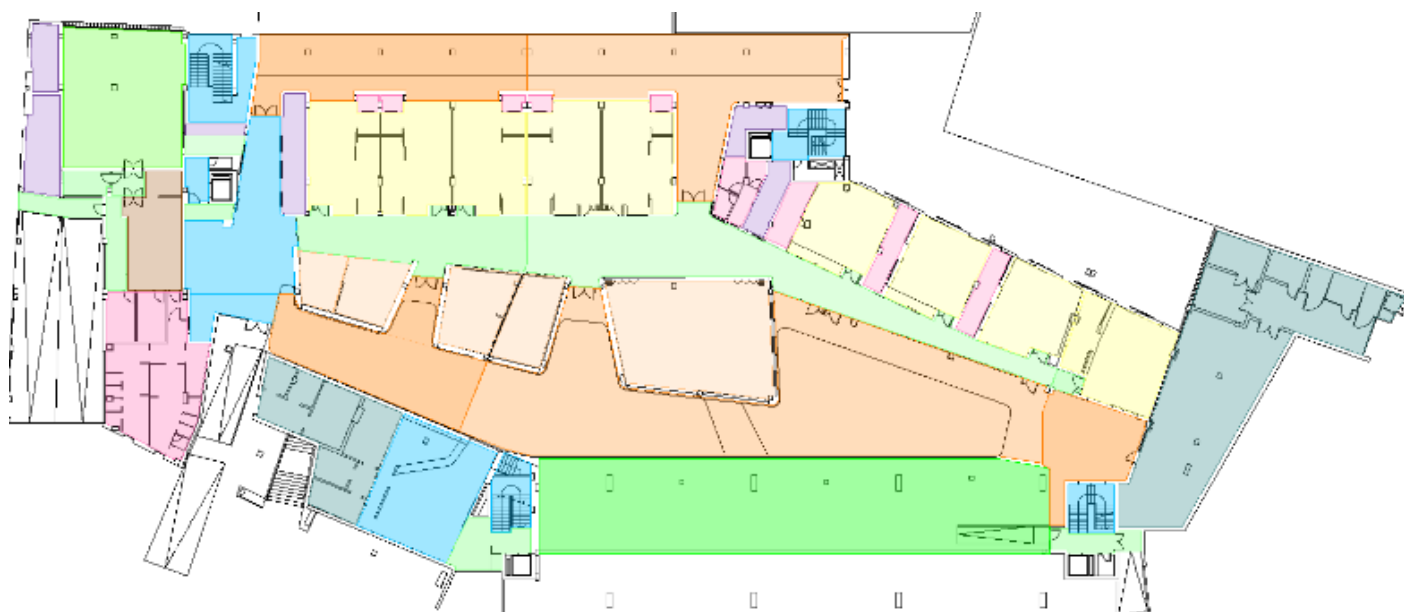


Imagen 13: Usos en Planta Baja

MODULO A	
Usos	Superficie (m <sup>2</sup> )
Jardín	287.96

MODULO B	
Usos	Superficie (m <sup>2</sup> )
Aulas	53.22
Aulas Exteriores	46.77
Cuarto de Instalaciones	193.89
Recinto de Instalaciones	2.16
Pasillo	13.79
Núcleo Escalera + Vestíbulo	13.28

MODULO C	
Usos	Superficie (m <sup>2</sup> )
Aulas	214.13
Aulas Exteriores	488.31
Recinto de Instalaciones	3.51
Pasillo	139.24
Núcleo Escalera + Vestíbulo	18.7
Aseos	47.52
Almacén	20.32
Usos Múltiples	124.66

Leyenda	
	Jardín
	Vestíbulo + Escalera
	C. Instalaciones
	R. Instalaciones
	Pasillos y tránsito
	Aulas
	Aulas Exteriores
	Usos múltiples
	Aseos
	Locales y Almacenes
	Cocina
	Comedor

MODULO D	
Usos	Superficie (m <sup>2</sup> )
Aulas	214.13
Aulas Exteriores	116.15
Recinto de Instalaciones	1.48
Pasillo	109.15
Núcleo Escalera + Vestíbulo	108.44
Aseos	5.86
Almacén	50.67
Usos Múltiples	64.13
Cocina	36.2
Comedor	98.45

MODULO E	
Usos	Superficie (m <sup>2</sup> )
Cuarto de Instalaciones	70.35
Pasillo	17.1
Núcleo Escalera + Vestíbulo	87.24
Aulas Exteriores	78.59
Aseos	81.53

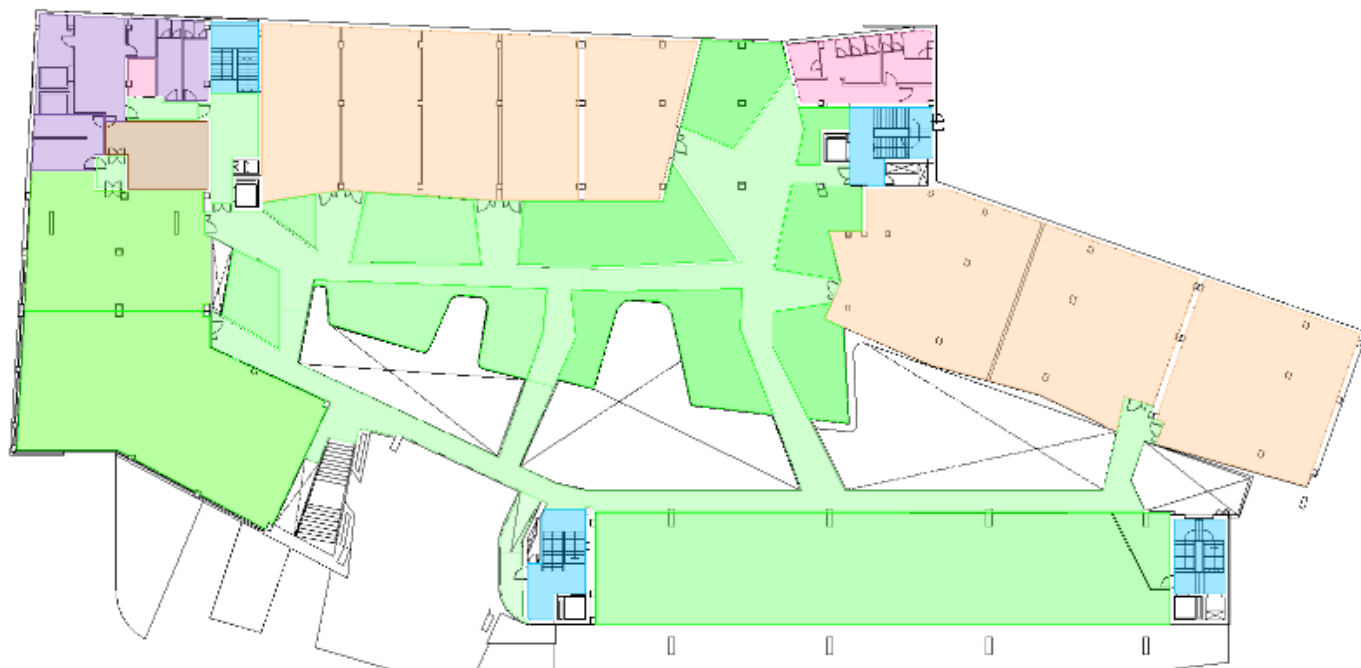


Imagen 14: Usos en Planta Primera

MODULO A	
Usos	Superficie (m <sup>2</sup> )
Jardín	314.82

Leyenda	
	Jardín
	Vestíbulo + Escalera
	R. Instalaciones
	Pasillos y tránsito
	Aulas
	Aulas Exteriores
	Usos múltiples
	Aseos
	Locales y Almacenes
	Cocina
	Comedor

MODULO B	
Usos	Superficie (m <sup>2</sup> )
Recinto de Instalaciones	53.22
Pasillo	14.4
Núcleo Escalera + Vestíbulo	8.69
Usos Múltiples	135.04

MODULO D	
Usos	Superficie (m <sup>2</sup> )
Recinto de Instalaciones	1.64
Pasillo	126.45
Núcleo Escalera + Vestíbulo	16.57
Usos Múltiples	260.94
Aseos	5.13
Jardín	124.11
Almacén	87.58
Cocina	30.47
Comedor	111.32

MODULO C	
Usos	Superficie (m <sup>2</sup> )
Recinto de Instalaciones	2.04
Pasillo	203.38
Núcleo Escalera + Vestíbulo	25.15
Usos Múltiples	348.19
Aseos	45.5
Jardín	236.33

MODULO E	
Usos	Superficie (m <sup>2</sup> )
Cuarto de Instalaciones	1.34
Pasillo	83.97
Núcleo Escalera + Vestíbulo	23.62
Comedor	210.58

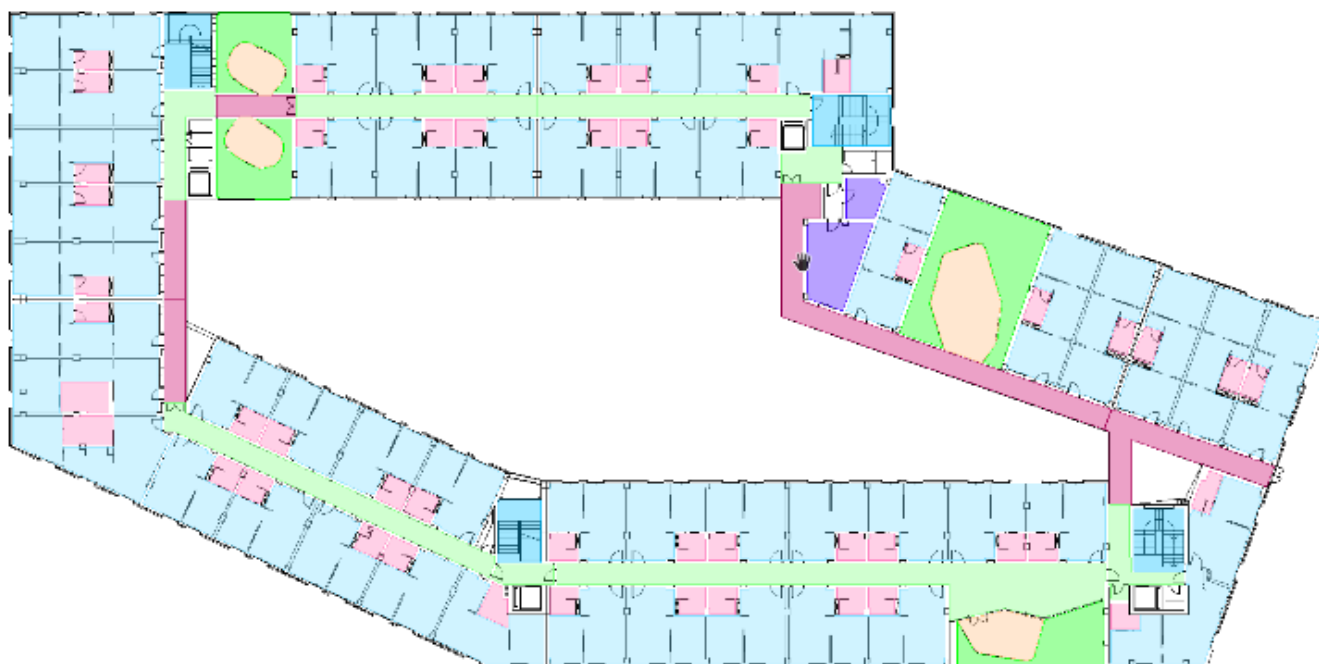


Imagen 15: Usos en Planta Segunda

MODULO A	
Usos	Superficie (m <sup>2</sup> )
Alojamientos	301.68
Aseos	42.96
Pasillo	78.45
Usos Múltiples	14.52
Jardín	22.69

Leyenda	
	Jardín
	Vestíbulo + Escalera
	R. Instalaciones
	Pasillos y tránsito
	Usos múltiples
	Aseos
	Galerías Exteriores
	Lavandería
	Alojamientos

MODULO B	
Usos	Superficie (m <sup>2</sup> )
Alojamientos	160.77
Aseos	15.82
Pasillo	12.57
Recinto de Instalaciones	2.11
Galerías Exteriores	25.88
Núcleo Escalera + Vestíbulo	15.31

MODULO D	
Usos	Superficie (m <sup>2</sup> )
Alojamientos	327.88
Aseos	39.05
Pasillo	39.9
Recinto de Instalaciones	4.77
Galerías Exteriores	18.66
Usos múltiples	20.3
Jardín	37.58
Núcleo Escalera + Vestíbulo	17.4

MODULO C	
Usos	Superficie (m <sup>2</sup> )
Alojamientos	191.32
Aseos	34.8
Pasillo	38.55
Recinto de Instalaciones	1.86
Galerías Exteriores	51.16
Usos múltiples	30.16
Jardín	47.51
Lavandería	27.67
Núcleo Escalera + Vestíbulo	19.3

MODULO E	
Usos	Superficie (m <sup>2</sup> )
Alojamientos	330.81
Aseos	50.22
Pasillo	44.37
Recinto de Instalaciones	1.26
Galerías Exteriores	10.75
Núcleo Escalera + Vestíbulo	13.47

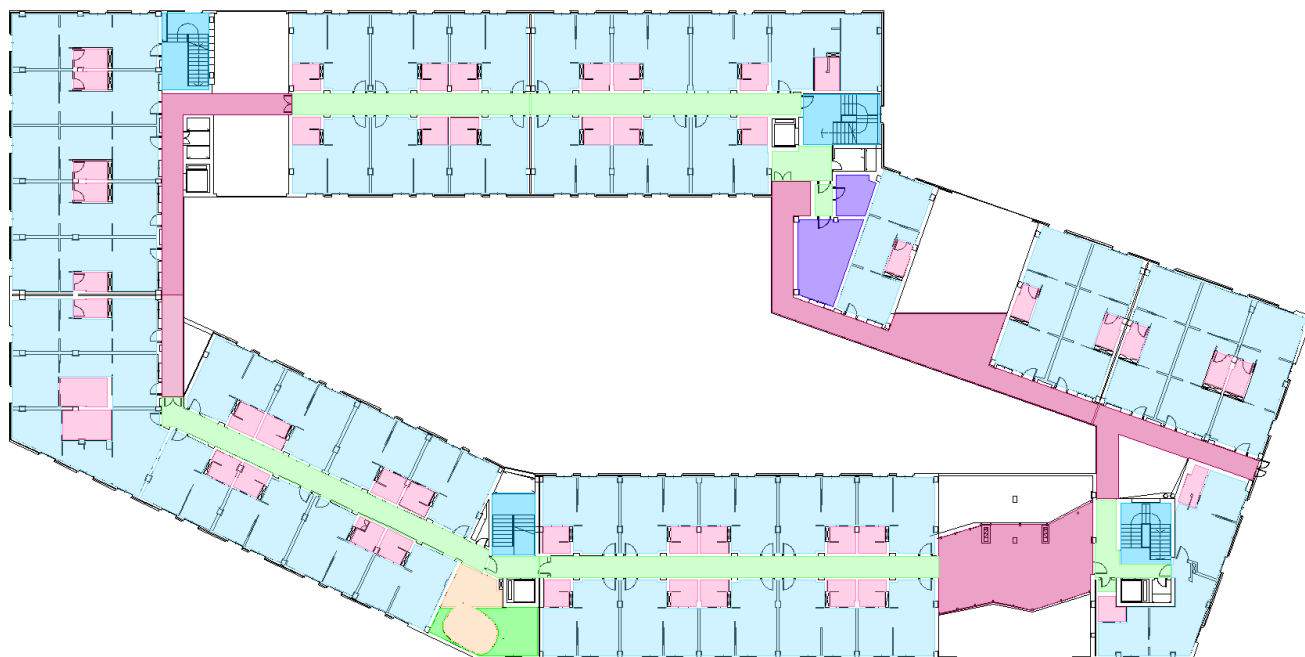


Imagen 16: Usos en Planta Tercera

MODULO A	
Usos	Superficie (m <sup>2</sup> )
Alojamientos	251.09
Aseos	35.69
Pasillo	42.35
Galería Exterior	62.75

MODULO B	
Usos	Superficie (m <sup>2</sup> )
Alojamientos	160.77
Aseos	15.82
Pasillo	12.57
Recinto de Instalaciones	2.11
Galerías Exteriores	25.88
Núcleo Escalera + Vestíbulo	15.31

MODULO C	
Usos	Superficie (m <sup>2</sup> )
Alojamientos	291.31
Aseos	63.93
Pasillo	40.42
Recinto de Instalaciones	1.86
Galerías Exteriores	70.53
Lavandería	27.6
Núcleo Escalera + Vestíbulo	19.21

Leyenda	
	Jardin
	Vestíbulo + Escalera
	R. Instalaciones
	Pasillos y tránsito
	Usos múltiples
	Aseos
	Galerías Exteriores
	Lavandería
	Alojamientos

MODULO D	
Usos	Superficie (m <sup>2</sup> )
Alojamientos	327.88
Aseos	39.05
Pasillo	25.15
Recinto de Instalaciones	4.43
Galerías Exteriores	32.86
Núcleo Escalera + Vestíbulo	17.87

MODULO E	
Usos	Superficie (m <sup>2</sup> )
Alojamientos	302.19
Aseos	38.8
Pasillo	45.24
Recinto de Instalaciones	1.26
Galerías Exteriores	10.78
Núcleo Escalera + Vestíbulo	13.29
Usos múltiples	18.08
Jardín	12.75



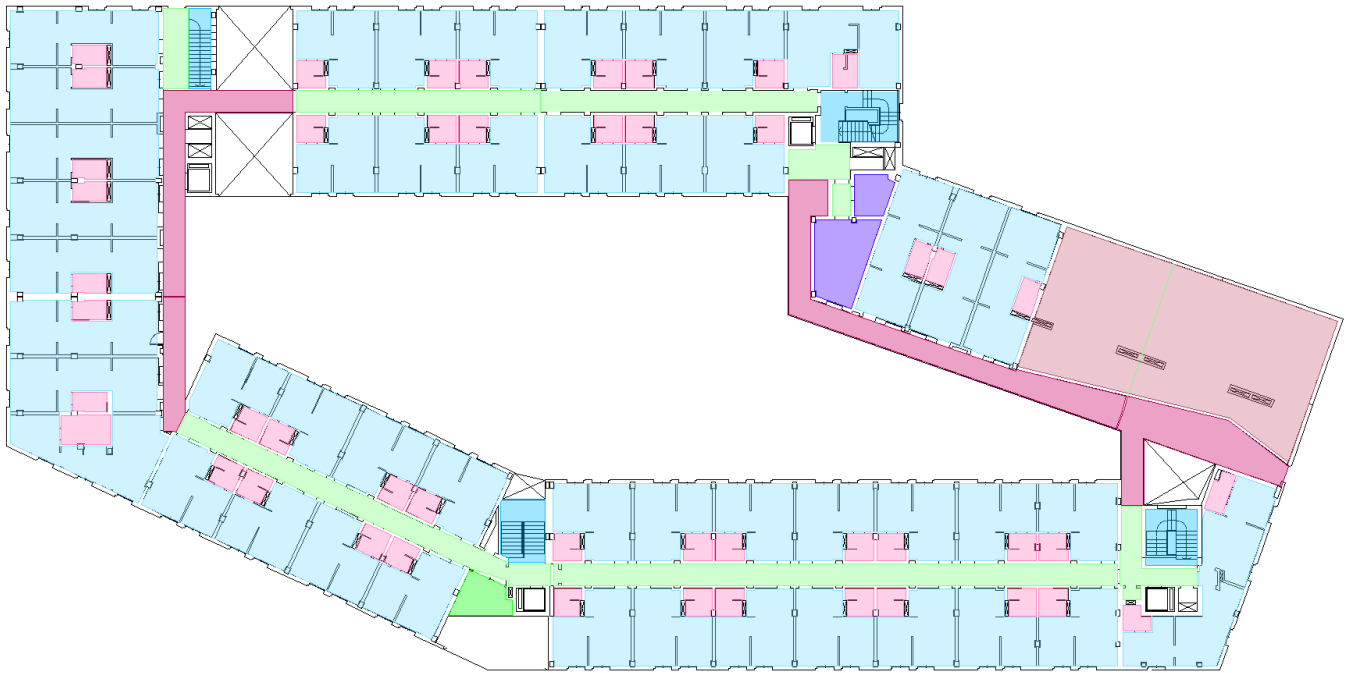


Imagen 17: Usos en Planta Cuarta

MODULO A	
Usos	Superficie (m <sup>2</sup> )
Alojamientos	352.32
Aseos	50.21
Pasillo	58.31

Leyenda	
	Jardin
	Vestíbulo + Escalera
	R. Instalaciones
	Pasillos y tránsito
	Usos múltiples
	Aseos
	Galerías Exteriores
	Lavandería
	Alojamientos
	Cubierta

MODULO B	
Usos	Superficie (m <sup>2</sup> )
Alojamientos	53.58
Aseos	6.43
Pasillo	13.63
Recinto de Instalaciones	2.11
Galerías Exteriores	38.65
Núcleo Escalera + Vestíbulo	13.69
Cubierta	111.62

MODULO D	
Usos	Superficie (m <sup>2</sup> )
Alojamientos	327.88
Aseos	31.14
Pasillo	35.04
Recinto de Instalaciones	7.8
Galerías Exteriores	32.47
Núcleo Escalera + Vestíbulo	8.35

MODULO C	
Usos	Superficie (m <sup>2</sup> )
Alojamientos	114.58
Aseos	34.56
Pasillo	40.42
Recinto de Instalaciones	1.86
Galerías Exteriores	55.09
Lavandería	27.6
Núcleo Escalera + Vestíbulo	19.21

MODULO E	
Usos	Superficie (m <sup>2</sup> )
Alojamientos	319.28
Aseos	42.34
Pasillo	41.14
Recinto de Instalaciones	1.26
Galerías Exteriores	13.54
Núcleo Escalera + Vestíbulo	13.05
Jardín	9.19

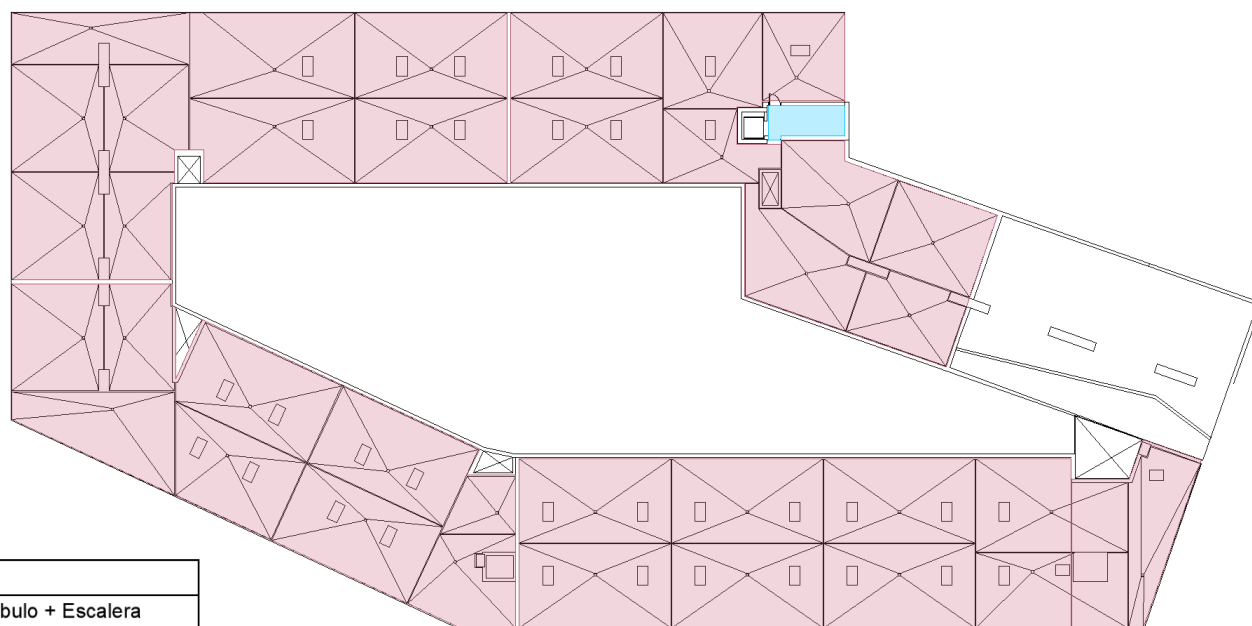


Imagen 18: Usos en Planta Cubierta

Leyenda	
<span style="background-color: #00AEEF; color: white; padding: 2px;"> </span>	Vestíbulo + Escalera
<span style="background-color: #E91E63; color: white; padding: 2px;"> </span>	Cubierta

MODULO A	
Usos	Superficie (m <sup>2</sup> )
Cubierta	511.24

MODULO B	
Usos	Superficie (m <sup>2</sup> )
Cubierta	89.86

MODULO C	
Usos	Superficie (m <sup>2</sup> )
Cubierta	476.99
Núcleo Escalera + Vestíbulo	12.97

MODULO D	
Usos	Superficie (m <sup>2</sup> )
Cubierta	538.67

MODULO E	
Usos	Superficie (m <sup>2</sup> )
Cubierta	490.83

#### 1.4.8. Datos geotécnicos

Los parámetros geotécnicos y las condiciones de cimentación adoptados para el cálculo de la estructura, tomados del informe geotécnico realizado por CEMOSA y que habrán de ser verificados por la Dirección Facultativa:

- Tipología de cimentación propuesta: losa de cimentación de 75 a 100cm de espesor.
- Cota de cimentación. La correspondiente al sótano. La losa se apoya sobre una capa de al menos 30cm de zahorra compactada al 98% P.N.
- Tensión máxima calculada en hipótesis de carga permanente más sobrecarga:  $1'13 \text{ kg/cm}^2$ .
- Coeficiente de balasto: (placa 30x30),  $6 \text{ kg/cm}^3$ , arcillas margosas / margas arcillosas duras.
- Parámetros geotécnicos para el cálculo de empujes en muros:
  - o De 0.00 en adelante, relleno tipo,  $M = 1'8 \text{ T/m}^3$ , rozamiento  $M=30^\circ$ , cohesión nula.

No hay interferencia del nivel freático.

#### Estudio de la información geotécnica

Características de la cimentación propuesta

- Losa de cimentación:
  - o Dimensiones en planta: 45x90 m.
  - o Canto: variable 75 a 100 cm.
  - o Base: granular de 30 cm de espesor.
  - o Cota relativa mínima de apoyo: -2.70 m.
- Solicitaciones, incluyendo peso propio de cimentación:
  - o Tensión media bruta:  $1'13 \text{ kg/cm}^2$ .
  - o Descarga: equivalente a 2'70 metros de terreno,  $0'51 \text{ kg/cm}^2$ .
  - o Tensión media neta:  $0'62 \text{ kg/cm}^2$ .

#### 1.4.9. Sistema estructural

Estructura vertical portante de hormigón armado. Forjados reticulares de hormigón armado en todas las plantas.

Cimentación mediante losa armada, sobre los que arrancan los pilares. La decisión de este tipo de cimentación viene condicionada por el tipo de terreno definido en estudio geotécnico aportado por la propiedad.

Cubierta plana invertida con instalaciones de cubierta en la misma.

La fachada será de doble hoja, con revestimiento exterior prefabricado, formalizando fachada ligera ventilada. Para mejorar las condiciones térmicas y reducir la radiación solar directa sobre fachada, se emplea un cerramiento de paneles de hormigón prefabricados tipo "panel omega zeta" o similar, recubriendo todas las plantas de vivienda. Esta piel. Llevará unas partes móviles, coincidiendo con las ventanas, que se abrirán y actuarán a modo de celosía y de protección solar controlable con el movimiento de las mismas.

Carpintería exterior de aluminio acabado lacado o anodizado, a determinar por D.T.

Carpintería interior de madera.

Acabados interiores tradicionales, con tabiquería seca de "pladur" o similar en plantas de viviendas y de fábrica en plantas baja, primera y semisótano.

Las plantas bajas y primera poseen gran superficie de las mismas ajardinadas. El jardín aparte, nos formaliza una continuidad tanto espacial como visual entre las plantas baja y primera, que son las de servicios comunes.

En las tipologías diseñadas se cumple el programa de necesidades establecido por el promotor, y las superficies de las habitaciones tienen los metros mínimos solicitados y los exigidos por la Normativa de Viviendas de Protección Oficial.

## II. MEMORIA DEL CALCULO ESTRUCTURAL REALIZADO

### 2.1. Programa, versiones y licencias

El programa para el cálculo de la estructura que se ha utilizado para el presente edificio es Cypecad, *versión campus no profesional v2020.e*. Este programa es el que nos ha facilitado la obtención de los resultados para la comprobación, análisis y dimensionado de la estructura. Se encuentra a disposición de los alumnos gracias a la licencia de aprendizaje anual que aporta la Universidad de Sevilla.

A parte, se precisado de la ayuda de *AutoCAD 2018*, para la modificación y maquetado final de los planos, de procesadores de texto y cálculo.

### 2.2. Datos generales de la estructura

#### 2.2.1. Cimentación



Imagen 19: Tipo cantos en Cimentación.



Imagen 20: Proceso de ejecución, Cimentación.





Imagen 21: Proceso de ejecución, Cimentación.

Dadas las características del terreno se proyecta una *cimentación superficial a base de losa armada*, situada aproximadamente la cara superior a unos -2,5m, con respecto a la rasante del terreno. *Se plantean dos espesores distintos de losa, uno de 75cm (aplicable a tres módulos) y uno de 100cm de espesor*, apoyada en terreno natural mediante interposición de una mejora de terreno de 40cm de zahorra. Entre hormigón de limpieza y terreno se colocará una lámina, con espesor suficiente, de plástico y planchas de poliestireno de alta densidad de 4cm. En el contorno de toda la edificación se colocará una línea de drenaje, conectada depósito de aguas grises para su recirculación en riego u otros usos. Existe en proyecto una segunda línea de drenaje situada a media altura que complementa a la primera.

El encuentro entre losa y muros de contención se ejecutará con una banda estanca ejecutada in situ. Muros de sótano de hormigón armado ejecutadas in situ encofrando a dos caras, con un espesor de 30cm. Este se encuentra impermeabilizado y aislado del terreno que lo rodea.

Se plantean 4 juntas de dilatación, dividiendo al edificio en cuatro módulos distintos.

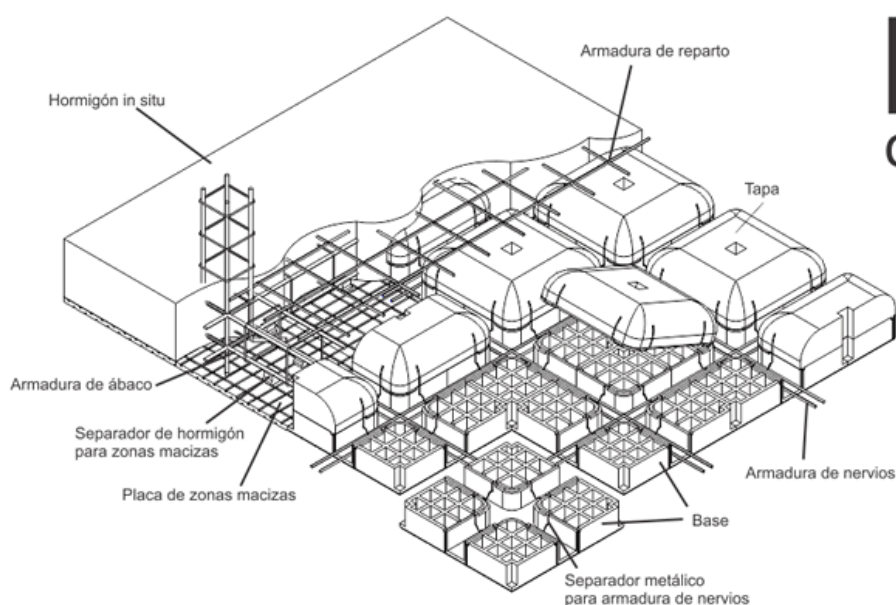
Los parámetros determinantes han sido, en relación con la capacidad portante, el equilibrio de la cimentación y la resistencia local y global del terreno, y en relación con las condiciones de servicio, el control de las deformaciones, las vibraciones y el deterioro de otras unidades constructivas; determinados por los documentos básicos DB-SE de Bases de Cálculo y DB-SE-C de Cimientos, y la norma EHE de Hormigón Estructural.

### 2.2.2. Estructura horizontal



Imagen 22: Proceso de ejecución, Estructura Horizontal.

Los forjados que se desarrollan en este proyecto son reticulares con dos espesores, 27 y 35cm, dependiendo de las necesidades y criterios establecidos en el diseño del edificio, también existen partes que se plantean como losas armadas, todo esto viene reseñado en los correspondientes planos. El sistema empleado para los entrevigados y formación de nervios es el denominado sistema Forly o similar. En forjado de garaje no se ejecutará con este sistema, quedándose visto. En uno de los módulos encontramos que en planta segunda se establecen unas vigas de gran canto, en forma de cuadrícula, que nos ayudan a salvar las luces para generar el efecto deseado, y es ahí donde se pinchan las modulaciones de pilares del resto de las plantas de este módulo. Los pilares son de hormigón armado con sección y alturas variables (siendo algunos vistos), que se desarrollan en los correspondientes planos. Se plantean, según zonas, muros pantallas que ayudan a solucionar los criterios estructurales considerados y establecidos.



**RETi**  
cular

Imagen 23: Forjados reticulares, tipo Forly.



### 2.2.3. Estructura vertical

Sistema implícito en los anteriores, por cuanto forman entre todos los elementos, pórticos espaciales de nudos rígidos de hormigón armado, complementado por la función de diafragma rígido de los forjados. Los parámetros básicos que se han tenido en cuenta son el control de la estabilidad del conjunto frente a acciones horizontales; determinado por los documentos básicos DB-SI-6 Resistencia al fuego de la estructura, Resistencia al fuego de la estructura, DB-SE seguridad estructural, Resistencia al fuego de la estructura, DB-SE seguridad estructural la norma EHE de Hormigón Estructural. Las cargas para considerar para el cálculo de toda la estructura vienen determinadas por la DB-SE AE.



Imagen 24: Proceso de ejecución, Estructura Portante.

### 2.2.4. Escaleras y rampas

Escaleras: zancas y rellano de hormigón armado in situ en todas las plantas, con tratamientos para obtener una superficie antideslizante. Los parámetros que determinaron sus previsiones técnicas han sido, en relación a su capacidad portante, la resistencia estructural de todos los elementos, secciones, puntos y uniones, y la estabilidad global del edificio y de todas sus partes; y en relación a las condiciones de servicio, el control de las deformaciones, las vibraciones y los daños o el deterioro que pueden afectar desfavorablemente a la apariencia, a la durabilidad o a la funcionalidad de la obra; determinados por los documentos básicos DB-SI-6 Resistencia al fuego de la estructura, DB-SE seguridad estructural y la norma EHE de Hormigón Estructural.

### 2.3. Descripción del análisis efectuado por el programa

El edificio a completo mide 89,98m de la esquina más alejada del módulo B, hasta la esquina superior del módulo D) y en la perpendicular mide 45,88m. Por lo que se decidió en el proyecto original dividir el edificio en cinco módulos independientes.

De los cinco módulos existentes, analizaremos la estructura d dos de ellos (módulo C y D).

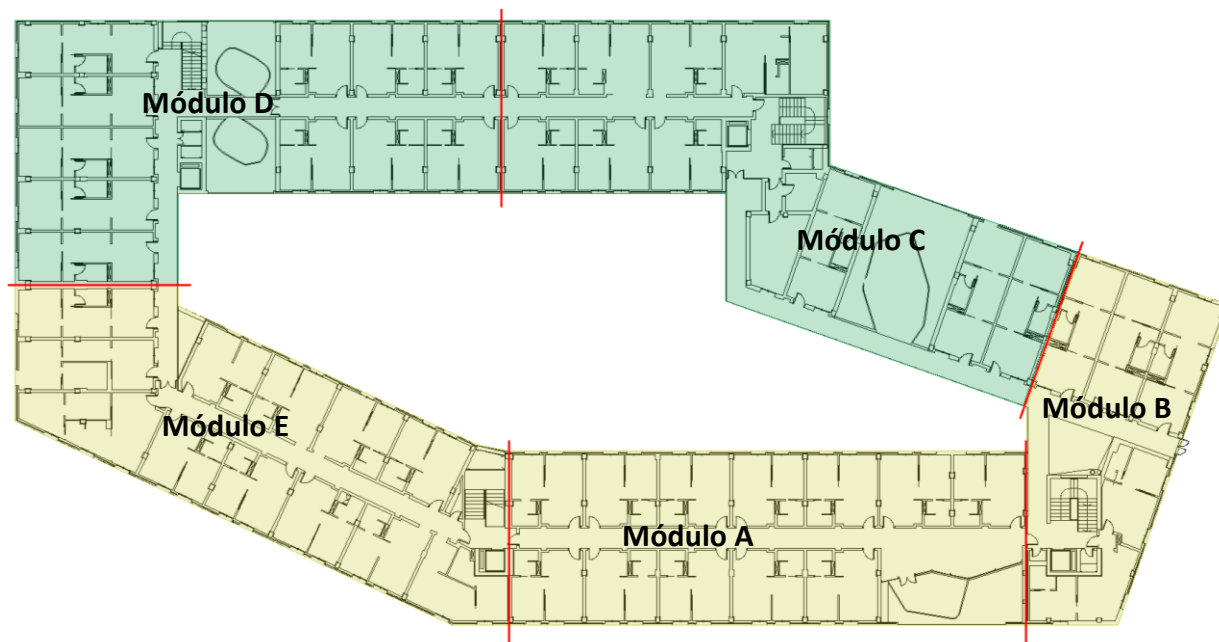


Imagen 25: Juntas de Dilatación, Elección de Módulos

Dicho análisis se realiza mediante un cálculo espacial en 3D, por métodos matriciales de rigidez, formando las barras los elementos que definen la estructura: pilares, vigas, brochales y viguetas.

Se establece la compatibilidad de deformaciones en todos los nudos considerando 6 grados de libertad y se crea la hipótesis de deformabilidad del plano de cada planta, para simular el comportamiento del forjado, impidiendo los desplazamientos relativos entre nudos de este. A los efectos de obtención de solicitaciones y desplazamientos, para todos los estados de carga se realiza un cálculo estático y se supone un comportamiento lineal de los materiales, por tanto, un cálculo en primer orden. Para las combinaciones donde interviene la acción sísmica se ha realizado un segundo cálculo considerando los efectos provocados por el desplazamiento de las cabezas de los pilares con respecto al eje vertical de los mismos (efectos de segundo orden).

### 2.3.1. Preparación de datos

La preparación de datos se recomienda realizar en primer lugar, introduciendo una plantilla realizada en AutoCad, en la plantilla situaremos los pilares.

Se creará un nuevo archivo de CypeCad, utilizando dicha plantilla creada, para posicionar los pilares.

Durante todo el análisis y cálculo se realizarán los dos módulos de forma independiente para así, poder agilizar el cálculo.

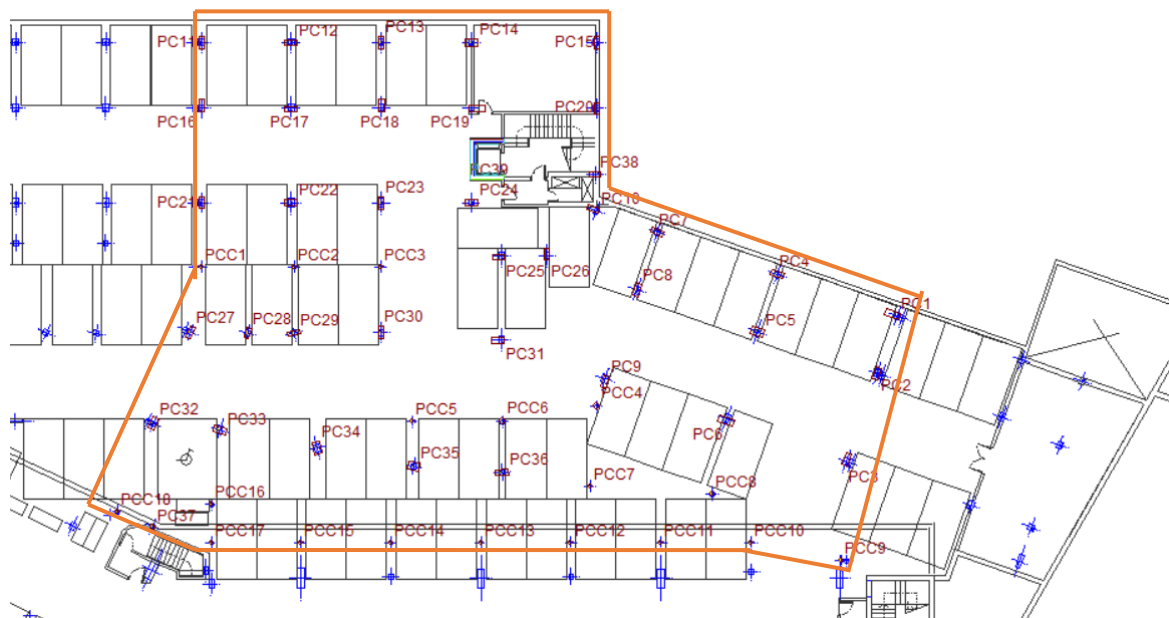


Imagen 26: Entrada de pilares, Módulo C.

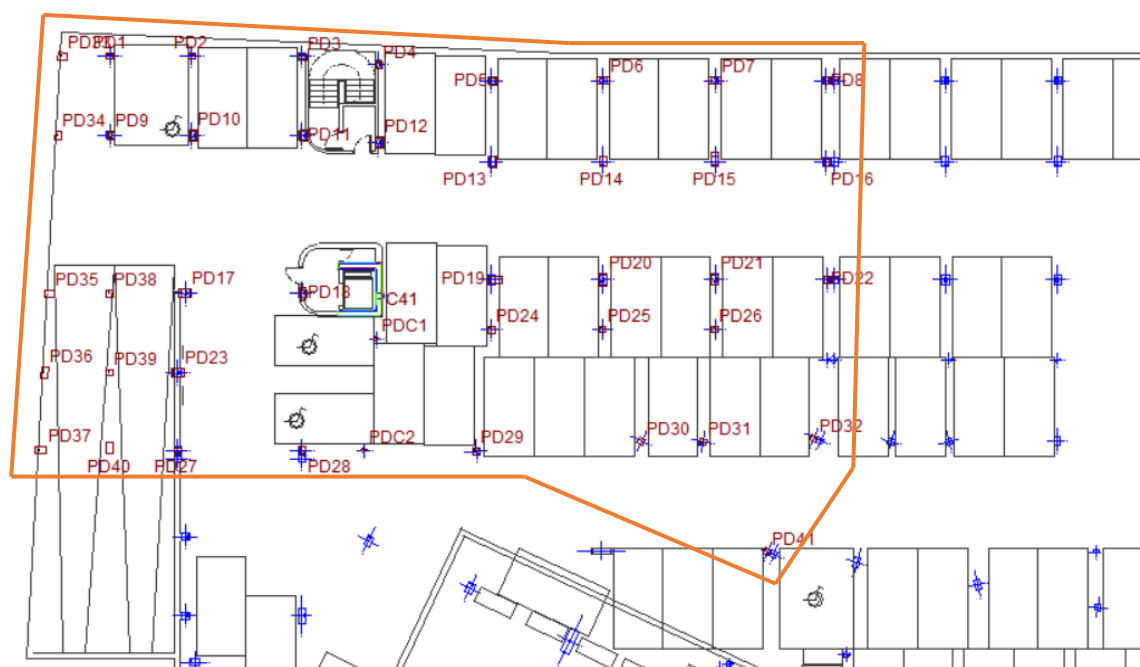


Imagen 27: Entrada de pilares, Módulo D.

Para la definición de los forjados se han delimitado su perímetro mediante vigas de hormigón armado, dichas vigas tendrán las dimensiones que hayan sido establecidas en el proyecto de ejecución. Este paso es necesario para un replanteo correcto de nervios y casetones.

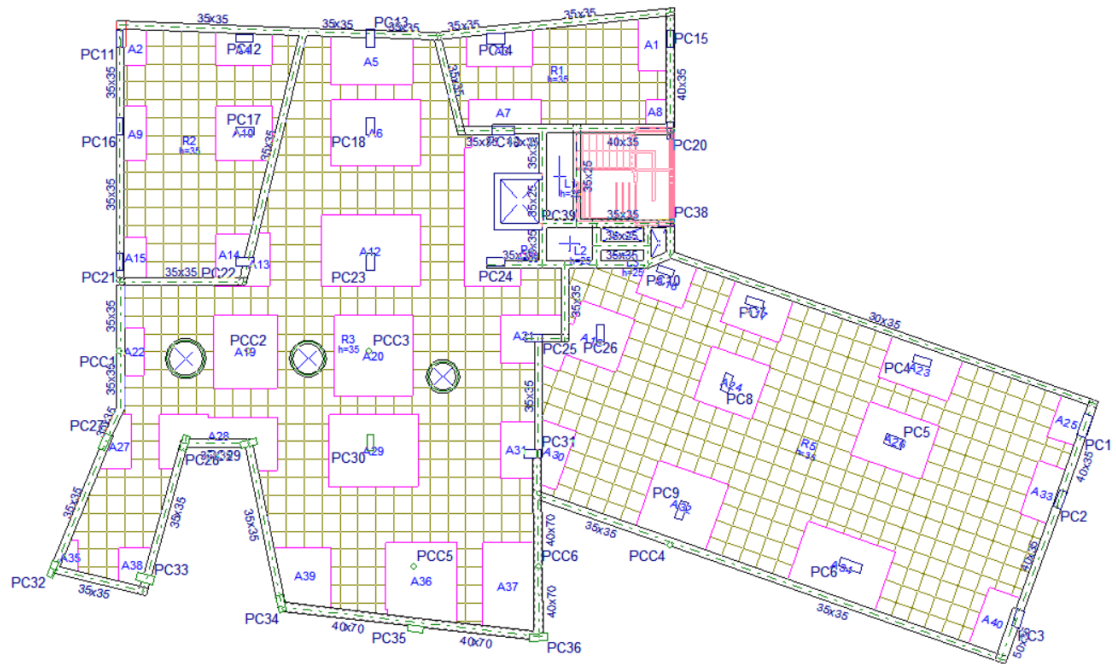


Imagen 28: Entrada de Vigas, Módulo C.

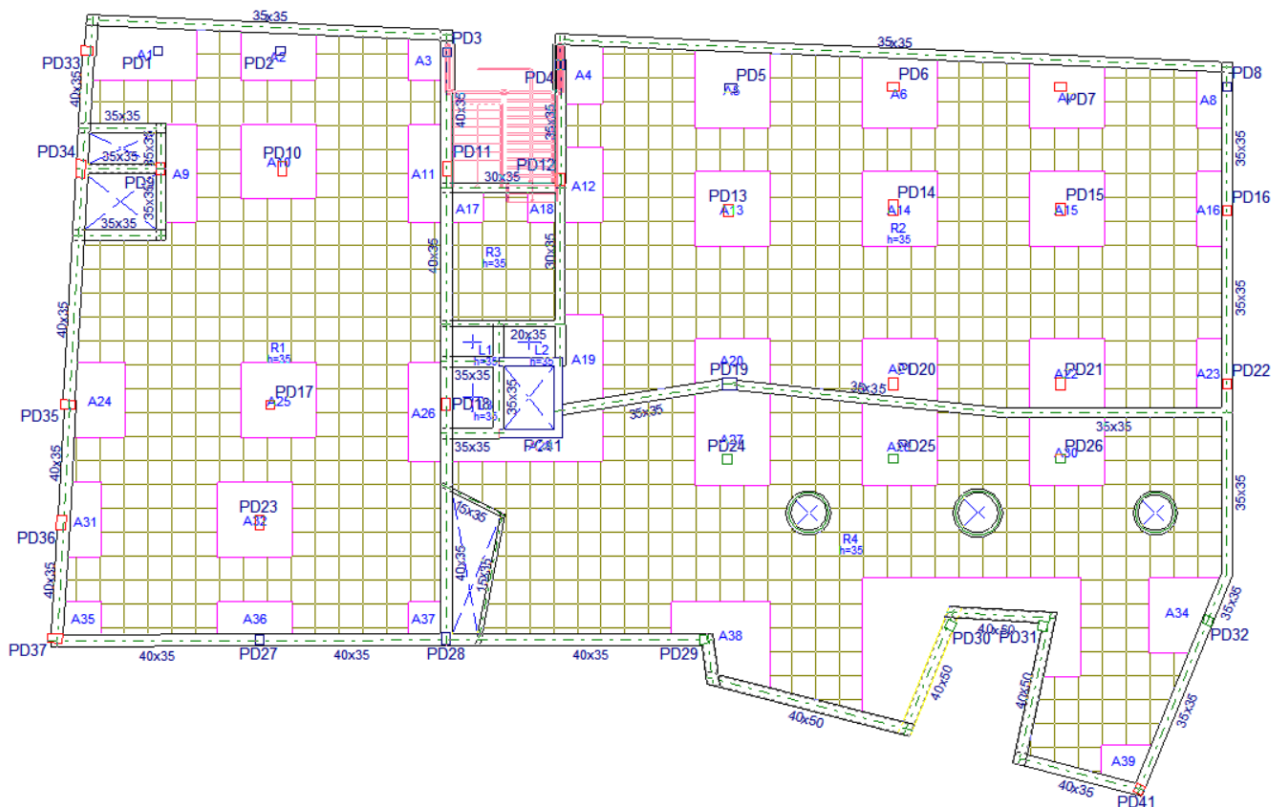


Imagen 29: Entrada de Vigas, Módulo D.

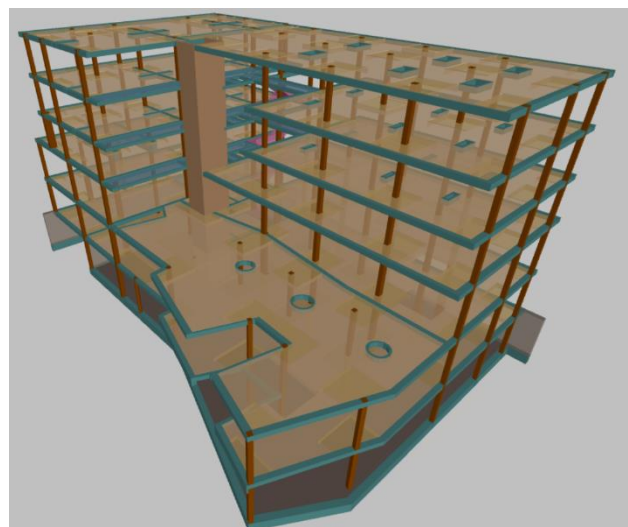
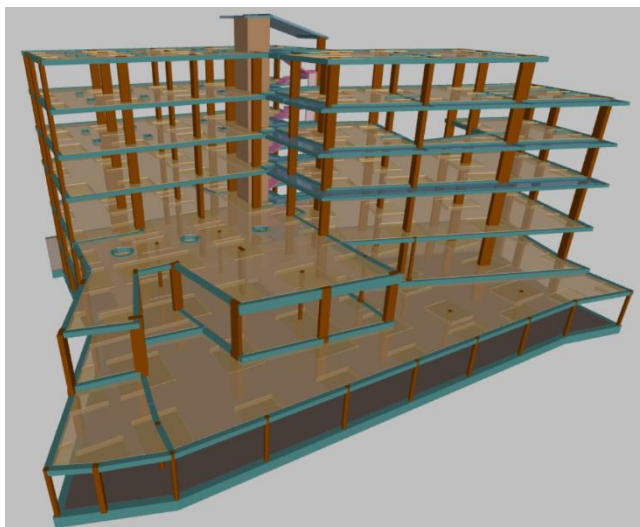
Posteriormente se han definido las cargas lineales correspondientes cerramientos y tabiques pesados.

Una vez cerrado los paños y establecidos los huecos se ha añadido las sobrecargas de uso independientemente en las dependencias de uso destinado.





Las dimensiones de los ábacos han sido definidas automáticamente por el programa, dándole los valores en función de la luz existente entre pilares y modificados, para así hacer mejor replanteo de los casetones.



Imágenes 32 y 33: Modelo 3D CypeCAD, Módulos C y D.

### Escaleras

Dado que ambos núcleos de escaleras tanto del módulo9 C como del D, son en todas sus 0lantas distintas tanto en altura libre como en número de peldaños o tramos.

El programa que hemos usado para la comprobación estructural es un programa que con respecto a las escaleras se encuentra un poco limitado. Pero en este caso no ha existido ningún problema, ya que se tratan de escaleras rectas. Las escaleras varían en todas las plantas.

#### • MÓDULO C

Planta	Altura m	N.º Peldaños	N.º Tramos
Planta Sótano	3,65	21	3
Planta Baja	3,80	22	4
Planta Primera	3,90	23	3
Planta Segunda	3,15	18	3
Planta Tercera	3,15	18	3
Planta Cuarta	3,15	18	3

Tabla 1: Medidas de las Escaleras, Módulo C



☒ Canto de la losa 0.16 m

☐ Desnivel del arranque 0.20 m

☐ Con recrecido inicial

☒ Forma predefinida ☐ Forma libre

☒ Tiros rectos ☐ Tiros curvos y rectos

Nº de tiros 4

Tiro	Escalones	L.h. inicial (m)	L.h. final (m)
Primero	3	0.00	0.00
Segundo	10	0.00	0.00
Tercero	3	0.00	0.00
Cuarto	5	0.00	0.00

Recrecido en las mesetas Sin recrecido

☒ Mesetas apoyadas ☐ Mesetas libres

Situación Ambos

Tipo Muro de fábrica

Ancho 0.20 m

Huella: 0.281 m  
Contrahuella: 0.180 m  
Nº de escalones: 21  
Desnivel que salva: 3.78 m

Imagen 34: Escaleras Planta Sótano, Módulo C

☒ Canto de la losa 0.16 m

☐ Desnivel del arranque 0.20 m

☐ Con recrecido inicial

☒ Forma predefinida ☐ Forma libre

☒ Tiros rectos ☐ Tiros curvos y rectos

Nº de tiros 4

Tiro	Escalones	L.h. inicial (m)	L.h. final (m)
Primero	3	0.00	0.00
Segundo	6	0.00	0.00
Tercero	3	0.00	0.00
Cuarto	10	0.00	0.00

Recrecido en las mesetas Sin recrecido

☒ Mesetas apoyadas ☐ Mesetas libres

Situación Frontal

Tipo Muro de fábrica

Ancho 0.20 m

Huella: 0.280 m  
Contrahuella: 0.173 m  
Nº de escalones: 22  
Desnivel que salva: 3.80 m

Imagen 35: Escaleras Planta Baja, Módulo C

☒ Canto de la losa 0.16 m  
☐ Desnivel del arranque 0.20 m  
☐ Con recrecido inicial  
☒ Forma predefinida ☐ Forma libre

☒ Tiros rectos ☐ Tiros curvos y rectos

Tiro	Escalones	L.h. inicial (m)	L.h. final (m)
Primero	10	0.00	0.00
Segundo	3	0.00	0.00
Tercero	10	0.00	0.00

Recrecido en las mesetas Sin recrecido

☒ Mesetas apoyadas ☐ Mesetas libres

Situación Lateral  
 Tipo Muro de fábrica  
 Ancho 0.20 m

Huella: 0.300 m  
 Contrahuella: 0.170 m  
 Nº de escalones: 23  
 Densivel que salva: 3.90 m

Aceptar Cancelar

Imagen 36: Escaleras Planta Primera, Módulo C

☒ Canto de la losa 0.16 m  
☐ Densivel del arranque 0.20 m  
☐ Con recrecido inicial  
☒ Forma predefinida ☐ Forma libre

☒ Tiros rectos ☐ Tiros curvos y rectos

Tiro	Escalones	L.h. inicial (m)	L.h. final (m)
Primero	8	0.56	0.00
Segundo	3	0.00	0.00
Tercero	7	0.00	0.00

Recrecido en las mesetas Sin recrecido

☒ Mesetas apoyadas ☐ Mesetas libres

Situación Lateral  
 Tipo Muro de fábrica  
 Ancho 0.20 m





Huella: 0.300 m  
 Contrahuella: 0.175 m  
 Nº de escalones: 18  
 Densivel que salva: 3.15 m




Aceptar Cancelar

Imagen 37: Escaleras Planta Segunda, Módulo C

☒ Canto de la losa 0.16 m  
☐ Desnivel del arranque 0.20 m  
☐ Con recrecido inicial  
☒ Forma predefinida ☐ Forma libre

☒ Tiros rectos ☐ Tiros curvos y rectos

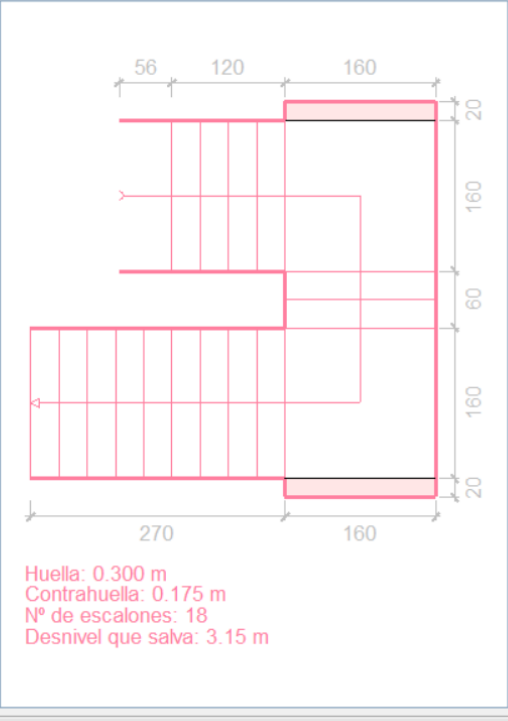
  

Tiro	Escalones	L.h. inicial (m)	L.h. final (m)
Primero	5	0.56	0.00
Segundo	3	0.00	0.00
Tercero	10	0.00	0.00

Recrecido en las mesetas Sin recrecido

☒ Mesetas apoyadas ☐ Mesetas libres

Situación Lateral  
Tipo Muro de fábrica  
Ancho 0.20 m










Aceptar Cancelar

Imagen 38: Escaleras Planta Tercera, Módulo C

☒ Canto de la losa 0.16 m  
☐ Desnivel del arranque 0.20 m  
☐ Con recrecido inicial  
☒ Forma predefinida ☐ Forma libre

☒ Tiros rectos ☐ Tiros curvos y rectos

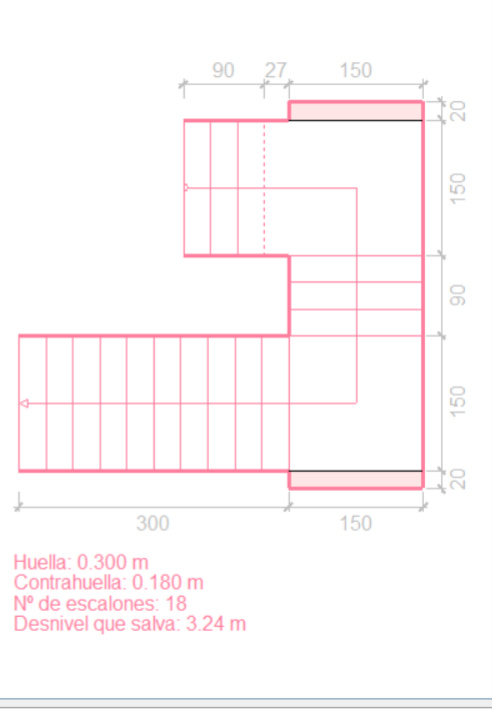
  

Tiro	Escalones	L.h. inicial (m)	L.h. final (m)
Primero	3	0.00	0.57
Segundo	4	0.00	0.00
Tercero	11	0.00	0.00

Recrecido en las mesetas Sin recrecido

☒ Mesetas apoyadas ☐ Mesetas libres

Situación Lateral  
Tipo Muro de fábrica  
Ancho 0.20 m



Aceptar Cancelar

Imagen 39: Escaleras Planta Cuarta, Módulo C

• **MÓDULO D**

Planta	Altura m	N.º Peldaños	N.º Tramos
Planta Sótano	3,61	19	2
Planta Baja	3,80	22	4
Planta Primera	3,90	23	3
Planta Segunda	3,15	18	3
Planta Tercera	3,15	18	3
Planta Cuarta	3,15	18	3

Tabla 2: Medidas de las Escaleras, Módulo D

☒ Canto de la losa 0.15 m  
☐ Desnivel del arranque 0.20 m  
☐ Con recrecido inicial  
☒ Forma predefinida ☐ Forma libre

☒ Tiros rectos ☐ Tiros curvos y rectos

☐ ☒ ☐ ☐

☐ ☐ ☐

Tiro	Escalones	L.h. inicial (m)	L.h. final (m)
Primero	5	0.00	0.00
Segundo	14	0.00	0.00

Ancho del ojo de la escalera 0.20 m  
☐ Con ancho distinto al ámbito 1.000 m  
 Recreido en la meseta Sin recrecido

☐ Meseta apoyada  
☒ Meseta libre









Huella: 0.300 m  
 Contrahuella: 0.190 m  
 N° de escalones: 19  
 Densivel que salva: 3.61 m

Aceptar Cancelar

Imagen 40: Escaleras Planta Baja, Módulo D

☒ Canto de la losa 0.18 m  
☐ Desnivel del arranque 0.20 m  
☐ Con recrecido inicial  
☒ Forma predefinida ☐ Forma libre

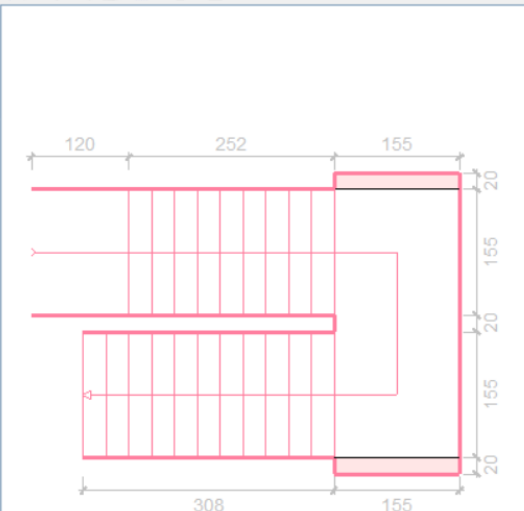
☒ Tiros rectos ☐ Tiros curvos y rectos

Tiro	Escalones	L.h. inicial (m)	L.h. final (m)
Primero	10	1.20	0.00
Segundo	12	0.00	0.00

Ancho del ojo de la escalera 0.20 m  
☐ Con ancho distinto al ámbito 1.000 m  
Recrecido en la meseta Sin recrecido

☒ Meseta apoyada ☐ Meseta libre  
Situación Lateral  
Tipo Muro de fábrica  
Ancho 0.20 m











Huella: 0.280 m  
Contrahuella: 0.175 m  
Nº de escalones: 22  
Desnivel que salva: 3.85 m

Aceptar Cancelar

Imagen 41: Escaleras Planta Primera, Módulo D

☒ Canto de la losa 0.20 m  
☐ Desnivel del arranque 0.20 m  
☐ Con recrecido inicial  
☒ Forma predefinida ☐ Forma libre

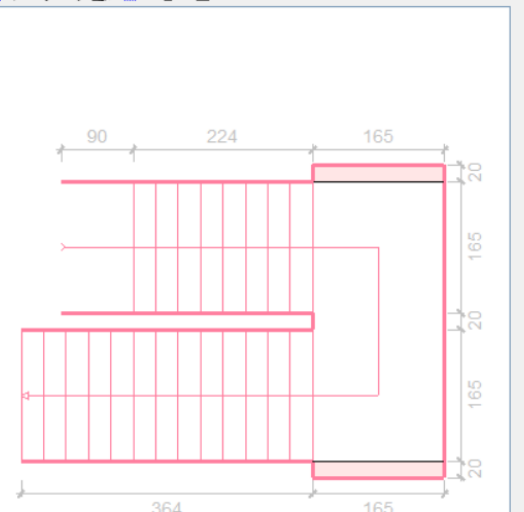
☒ Tiros rectos ☐ Tiros curvos y rectos

Tiro	Escalones	L.h. inicial (m)	L.h. final (m)
Primero	9	0.90	0.00
Segundo	14	0.00	0.00

Ancho del ojo de la escalera 0.20 m  
☐ Con ancho distinto al ámbito 1.000 m  
Recrecido en la meseta Sin recrecido

☒ Meseta apoyada ☐ Meseta libre  
Situación Lateral  
Tipo Muro de fábrica  
Ancho 0.20 m



Huella: 0.280 m  
Contrahuella: 0.173 m  
Nº de escalones: 23  
Desnivel que salva: 3.98 m

Aceptar Cancelar

Imagen 42: Escaleras Planta Segunda, Módulo D



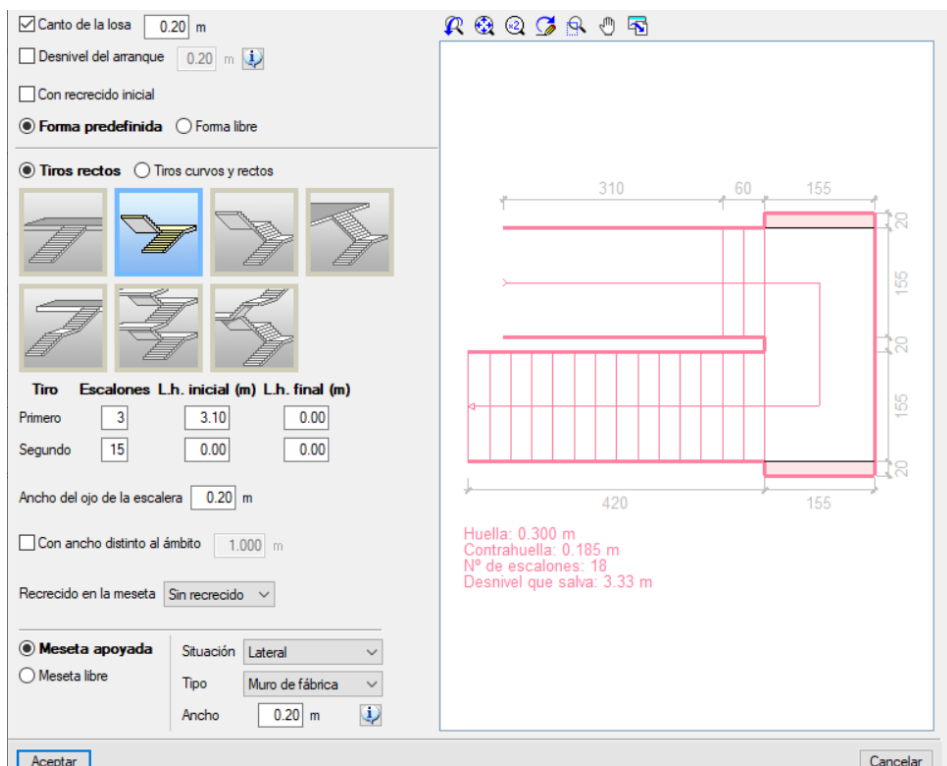


Imagen 43: Escaleras Planta Tercera, Módulo D

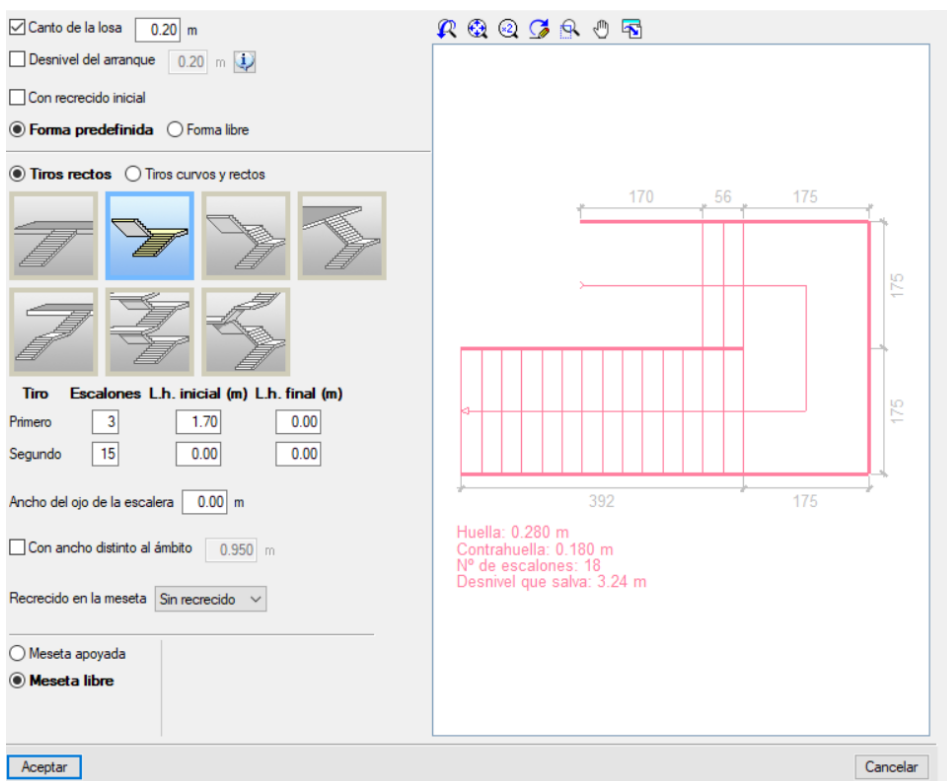


Imagen 44: Escaleras Planta Cuarta, Módulo D

## 2.4. Normas consideradas

Conforme a la Ley de Ordenación de la Edificación son requisitos básicos los relativos a la funcionalidad, seguridad y habitabilidad, y se establecen con el fin de garantizar la seguridad de sus usuarios, el bienestar de la sociedad y la protección del medio ambiente. El desarrollo del proyecto en esta fase y en las posteriores deberá, su construcción y mantenimiento se de tal forma que se satisfagan dichos requisitos. Normativa de obligado cumplimiento:

- La estructura se ha comprobado siguiendo los DB's siguientes:
  - o DB-SE: Bases de Cálculo
    - DB-SE-AE: Acciones en la edificación
    - DB-SE-C: Cimientos
    - DB-SE-A: Acero.
    - DB-SI: Seguridad en caso de Incendio.
- DB-SUA: Este Documento Básico (DB) tiene por objeto establecer reglas y procedimientos que permiten cumplir las exigencias básicas de seguridad de utilización y accesibilidad
- DB-HS: Este Documento Básico (DB) tiene por objeto establecer reglas y procedimientos que permiten cumplir las exigencias básicas de salubridad.
- DB-HR: "Este Documento Básico (DB) tiene por objeto establecer reglas y procedimientos que permiten cumplir las exigencias básicas de protección frente al ruido
- DB-HE: Este Documento Básico (DB) tiene por objeto establecer reglas y procedimientos que permiten cumplir las exigencias básicas de ahorro de energía:
  - o Exigencia básica HE 1: Limitación de demanda energética
  - o Exigencia básica HE 2: Rendimiento de las instalaciones térmicas
  - o Exigencia básica HE 3: Eficiencia energética de las instalaciones de iluminación
  - o Exigencia básica HE 4: Contribución solar mínima de agua caliente sanitaria
  - o Exigencia básica HE 5: Contribución fotovoltaica mínima de energía eléctrica

Además, se han tenido en cuenta, las especificaciones de la normativa sismorresistente NCSE-02.

También se tendrán en cuenta el cumplimiento de reglamentos y disposiciones aplicables; al cálculo de las instalaciones de protección contra incendio, normativas de accesibilidad.

## 2.5. Predimensionado

Consideraciones previas para el predimensionado y diseño de los elementos estructurales que componen y sustentan el edificio. Han de cumplirse los criterios establecidos.

- 10.1. Exigencia Básica SE-1: Resistencia y estabilidad.  
La resistencia y la estabilidad serán las adecuadas para que no se generen riesgos indebidos, de forma que se mantenga la resistencia y la estabilidad frente a las acciones e influencias previsibles durante las fases de construcción y usos previstos de los edificios, y que un evento extraordinario no produzca consecuencias desproporcionadas respecto a la causa original y se facilite el mantenimiento previsto.
- 10.2. Exigencia Básica SE-2: Aptitud al servicio  
La aptitud al servicio será conforme con el uso previsto del edificio, de forma que no se produzcan deformaciones inadmisibles, se limite a un nivel aceptable la probabilidad de un comportamiento dinámico inadmisibles y no se produzcan degradaciones o anomalías inadmisibles.

### 2.5.1. Pilares

La distribución de los pilares es el primer paso para realizar el dimensionado de la estructura.

Los datos necesarios para el predimensionado de pilares sería en primer lugar calcular sus esfuerzos, por lo tanto, necesitaría:

- Cargas permanentes (g).
- Sobrecargas (q).
- Número de plantas por el encima del pilar.
- Luces entre pilares adyacentes

Además, debemos tener en cuenta que según el artículo 54º. (Soportes) de la EHE-08, nos dice que los soportes ejecutados en obra deberán tener una dimensión mínima de 25cm.

El programa CypeCad, calcula como se ha comentado antes, matricialmente de forma automática y rápida los esfuerzos a los que están sometidos los pilares, en un principio decidí introducir dichos pilares con una dimensión de 30x30 cada uno, comprobando que no era suficiente, y decidí introducir los que se han hecho en la realidad, basándome para ello en el proyecto de ejecución, y así estudiar el edificio tal cual se encuentra en la actualidad.

#### 2.5.2. Forjados

El canto de forjado es de 35 cm, o lo que viene siendo  $(30+5/82)$ , en todas las plantas de los módulos C, D y E, en el módulo B, plantas baja y primera, o también puede ser el canto del forjado de 27, lo que viene siendo  $(22+5/80)$ , en el resto de todas las plantas del módulo A, en el módulo B en la planta segunda, tercera, cuarta y cubierta, en el módulo E en la planta segunda, tercera, cuarta y cubierta, se utilizara un forjado de canto 35 también, variaría en la dimensión del casetón entre ejes  $(30+5/80)$

#### 2.5.3. Cimentación

Respecto a la cimentación, se ha hecho lo recomendado por el estudio geotécnico, realizándose por una losa de cimentación, de un canto de 75 cm en tres de los cinco módulos, los otros dos módulos restantes dispondrán de una losa de 100 cm de canto.

#### 2.5.4. Losa de escalera

Según el artículo 55.2 de la EHE, el cual hace referencia a placas, losas, y forjados bidireccionales sobre apoyos aislados, se refiere a las estructuras constituidas por placas macizas o aligeradas con nervios en dos direcciones perpendiculares, de hormigón armado, que no poseen, en general, vigas para transmitir las cargas a los apoyos y descansan directamente sobre soportes con o sin capitel.

Placas macizas de espesor constante el canto total no será inferior a  $L/32$ .

#### 2.5.5. Vigas

La mayoría de las vigas de este proyecto son vigas planas, esto quiere decir que varían el ancho según el canto del forjado, variando entre canto de 27cm y 35cm. Otras de ellas serán de cuelgue debido a que se encuentran entre dos huecos o por otros motivos.

### 2.6. Materiales

#### 2.6.1. Hormigones

ELEMENTO	$F_{ck}$ (Mpa)	$T_{max}$ (mm)	Exposición	Control	Consistencia	Designación
Cimentación	30	25	Ila	Estadístico	P	HA-30/P/25/Ila
Muros	30	25	Ila	Estadístico	B	HA-30/F/25/Ila
Pilares, pantallas sótano	30	15	Ila	Estadístico	B	HA-30/F/15/Ila
Forjados sótano	30	15	Ila	Estadístico	B	HA-30/F/15/Ila
Pilares, Pantallas resto plantas	30	15	Ila	Estadístico	B	HA-30/F/15/Ila
Forjados resto plantas	30	15	Ila	Estadístico	B	HA-30/F/15/Ila

Tabla 3: Características de Hormigón.

Requisitos de durabilidad según EHE-08:

ELEMENTO	Máx. a/c	Mín. Cemento/m <sup>3</sup>	Rec. Nominal	Aber. Fisura W <sub>k</sub>	Designación
Cimentación	0.60	275 Kg	35 mm	0.30 mm	HA-30/P/25/IIa
Muros	0.60	275 Kg	35 mm	0.30 mm	HA-30/F/25/IIa
Pilares, pantallas sótano	0.60	275 Kg	35 mm	0.30 mm	HA-30/F/15/IIa
Forjados sótano	0.60	275 Kg	35 mm	0.30 mm	HA-30/F/15/IIa
Pilares, Pantallas resto plantas	0.60	275 Kg	35 mm	0.30 mm	HA-30/F/15/IIa
Forjados resto plantas	0.60	275 Kg	35 mm	0.30 mm	HA-30/F/15/IIa

Tabla 4: Características de Hormigón.

El hormigón en masa en capas de regularización: designación según EHE-08, HM-15/P/40.

## 2.6.2. Aceros

Acero Corrugado según EHE-08:

ELEMENTO	F <sub>ck</sub> (Mpa)	Alta ductilidad	Control	Designación
Cimentación	500	No	Normal	B 500 S
Muros	500	No	Normal	B 500 S
Pilares, pantallas sótano	500	No	Normal	B 500 S
Forjados sótano	500	No	Normal	B 500 S
Pilares, Pantallas resto plantas	500	No	Normal	B 500 S
Forjados resto plantas	500	No	Normal	B 500 S

Tabla 5: Características de Acero.

## 2.7. Acciones consideradas

### 2.7.1. Acciones Permanentes

#### 2.7.1.1. Peso propio

Identificaremos como peso propio a las cargas que aparecen por el peso del propio material de los elementos estructurales del edificio, es decir el esqueleto de propio edificio, a partir del cual se sustenta.

- Forjado de losa maciza h=75 cm, obtiene como una carga superficial de 18.78 KN/m<sup>2</sup>.
- Forjado de losa maciza h=100 cm, obtiene como una carga superficial de 25 KN/m<sup>2</sup>.
- Forjado reticular casetón de hormigón 30+5/82cm, obtiene como una carga superficial de 5.00 KN/m<sup>2</sup>.
- Forjado reticular casetón de hormigón 30+5/80cm, obtiene como una carga superficial de 3.50 KN/m<sup>2</sup>.
- Forjado reticular casetón de hormigón 22+5/80cm, obtiene como una carga superficial de 2.90 KN/m<sup>2</sup>.

#### 2.7.1.2. Cargas Muertas

Nos referimos a cargas muertas como a los componentes que se aplican a la estructura como el yeso o material de la propia estructura. Por lo general son relativamente constantes durante toda la vida útil de la estructura, por lo que también se conocen como cargas permanentes.

Dichas cargas han sido estudiadas de forma independientes, una vez realizado dicho estudio de forma separada, de los tipos de techos y suelos, realizaremos las combinaciones que vienen indicadas en los planos de acabados para así poder cargar la estructura con sus cargas permanentes correspondientes.

Los tipos de suelos son:



TIPOS DE SUELOS			Material
S1- Alojamiento Interior	1.39	KN/m <sup>2</sup>	Pavimento laminado de madera
S2- Galerías interiores	1.10	KN/m <sup>2</sup>	Pavimento continuo de linóleo tipo 'Armstrong', modelo 'Lino Art'
S3- Galerías exteriores	2.00	KN/m <sup>2</sup>	Hormigón pulido e=8 cm, acabado con pintura a base de resinas acrílicas
S4- Locales húmedos y baños	2.04	KN/m <sup>2</sup>	Pavimento de gres compacto en formato
S5- Jardín, grava 16 a 20mm	3.04	KN/m <sup>2</sup>	Jardín grava blanca de 16 a 20 de diámetro y plantación con plantas aromáticas
S6- Pavimento continuo de caucho granulado	2.32	KN/m <sup>2</sup>	Pavimento continuo de caucho granulado anticaídas
S7- Pasarelas 1ª planta	3.67	KN/m <sup>2</sup>	Mortero aligerado con politerm
S8- Tramex, C. Instalaciones	2.00	KN/m <sup>2</sup>	Suelo Tramex
S9- Garaje	2.50	KN/m <sup>2</sup>	Capa de hormigón pulido e=10cm, acabado con pintura epoxi
S10- Jardín exterior	1.77	KN/m <sup>2</sup>	Acabado con plantas aromáticas
S11- Escalera hormigón armado visto	2.50	KN/m <sup>2</sup>	Hormigón armado visto
S12- Jardín exterior	3.57	KN/m <sup>2</sup>	Acabado en césped
S13- Suelo guardería	1.30	KN/m <sup>2</sup>	Pavimento continuo de linóleo tipo 'Armstrong', modelo 'Colorette'
S14- Porches Aulas guardería	2.50	KN/m <sup>2</sup>	Solera de hormigón acabado con pintura a base de resinas acrílicas
S15- Portales y comedor	2.04	KN/m <sup>2</sup>	Solado de gres porcelánico
S16- Prefabricado de hormigón	2.10	KN/m <sup>2</sup>	Solado de baldosas prefabricado de hormigón

Tabla 6: Tipos de suelo.

TIPOS DE TECHOS		
T1- Continuo placa escayola	0.30	KN/m <sup>2</sup>
T2- Registrable y decorativo	0.25	KN/m <sup>2</sup>
T3- Malla galvanizada	0.20	KN/m <sup>2</sup>
T4- Registrable y decorativo	0.25	KN/m <sup>2</sup>
T5- Chapa perforada	0.20	KN/m <sup>2</sup>
T6- Sin revestimiento	0.00	KN/m <sup>2</sup>

Tabla 7: Tipos de techos.

### 2.7.1.3. Peso propio de particiones y cerramiento

Las cargas de los cerramientos están indicadas de manera superficial, en relación con los m<sup>2</sup> de alzado.

CERRAMIENTOS, MUROS DE FABRICAS Y PARTICIONES		
Cerramientos, incluso revestidos	2.50	KN/m <sup>2</sup>
Particiones gruesas, incluso revestidas	1.50	KN/m <sup>2</sup>
Parapetos cubierta, incluso revestidos	1.70	KN/m <sup>2</sup>
Barandilla de escaleras y accesos	0.50	KN/m <sup>2</sup>
1 pie de ladrillo, incluso revestido	3.80	KN/m <sup>2</sup>
½ Pie de ladrillo perforado, incluso revestido	2.20	KN/m <sup>2</sup>

Tabla 8: Cerramientos, Muros de fábricas y particiones.

## 2.7.2. Acciones Variables

### 2.7.2.1. Sobrecargas de uso

Acciones variables (se han obtenido mediante la Tabla 3.1: “Valores característicos de las sobrecargas de uso” del Documento Básico SE-AE Acciones en la edificación).

Tabla 3.1. Valores característicos de las sobrecargas de uso

Categoría de uso		Subcategorías de uso		Carga uniforme [kN/m <sup>2</sup> ]	Carga concentrada [kN]
A	Zonas residenciales	A1	Viviendas y zonas de habitaciones en, hospitales y hoteles	2	2
		A2	Trasteros	3	2
B	Zonas administrativas			2	2
C	Zonas de acceso al público (con la excepción de las superficies pertenecientes a las categorías A, B, y D)	C1	Zonas con mesas y sillas	3	4
		C2	Zonas con asientos fijos	4	4
		C3	Zonas sin obstáculos que impidan el libre movimiento de las personas como vestíbulos de edificios públicos, administrativos, hoteles; salas de exposición en museos; etc.	5	4
		C4	Zonas destinadas a gimnasio u actividades físicas	5	7
		C5	Zonas de aglomeración (salas de conciertos, estadios, etc)	5	4
D	Zonas comerciales	D1	Locales comerciales	5	4
		D2	Supermercados, hipermercados o grandes superficies	5	7
E	Zonas de tráfico y de aparcamiento para vehículos ligeros (peso total < 30 kN)			2	20 <sup>(1)</sup>
F	Cubiertas transitables accesibles sólo privadamente <sup>(2)</sup>			1	2
G	Cubiertas accesibles únicamente para conservación <sup>(3)</sup>	G1 <sup>(7)</sup>	Cubiertas con inclinación inferior a 20°	1 <sup>(4)(6)</sup>	2
			Cubiertas ligeras sobre correas (sin forjado) <sup>(5)</sup>	0,4 <sup>(4)</sup>	1
		G2	Cubiertas con inclinación superior a 40°	0	2

Imagen 45: Valores característicos de las sobrecargas de uso (DB-SE-AE)

SOBRECARGAS DE USOS		
Aparcamientos	5	KN/m <sup>2</sup>
Zona de escalera y descanso	4	KN/m <sup>2</sup>
Recinto de Instalaciones	3	KN/m <sup>2</sup>
Cuarto de Instalaciones	4	KN/m <sup>2</sup>
Pasillos	4	KN/m <sup>2</sup>
Aseos	3	KN/m <sup>2</sup>
Usos Múltiples	5	KN/m <sup>2</sup>
Locales y almacenes	3	KN/m <sup>2</sup>
Lavandería	4	KN/m <sup>2</sup>
Aulas Interiores/Exteriores	3	KN/m <sup>2</sup>
Alojamientos	2	KN/m <sup>2</sup>
Jardín	3	KN/m <sup>2</sup>

Tabla 9: Sobrecargas de usos.

### 2.7.2.2. Acciones climáticas

#### 2.7.2.2.1. El viento

El edificio debe comprobarse ante la acción del viento en todas las direcciones y además para cada dirección se debe considerar la acción en los dos sentidos.

El edificio del proyecto se encuentra en el municipio Jaén, por lo que se encuentra en zona eólica A, según la figura D.1. “Valor básico de la velocidad del viento (Anejo D. Acción del viento” Documento Básico SE-AE).

El valor básico de velocidad del viento entonces es de 26 m/s y la presión dinámica de 0,42 kN/m<sup>2</sup>.

PLANTAS	Viento X	Viento Y
Planta Sótano	97.91	45.15
Planta Baja	107.46	42.21
Planta Primera	95.80	42.21
Planta Segunda	92.52	45.96
Planta Tercera	92.52	45.69
Planta Cuarta	92.52	45.69
Planta Cubierta	88.26	45.56

Tabla 10: Longitud de fachada (Edificio completo).

#### 2.7.2.2.2. La temperatura

Respecto de lo descrito en este apartado, que establece que será necesaria la comprobación de dilataciones horizontales en elementos constructivos si éstos no miden más de 40 m longitudinalmente, no será necesario. Para las dilataciones que puede contraer el edificio se dispone a ejecutar las 4 juntas de las cuales se han calculado a partir del CTE.

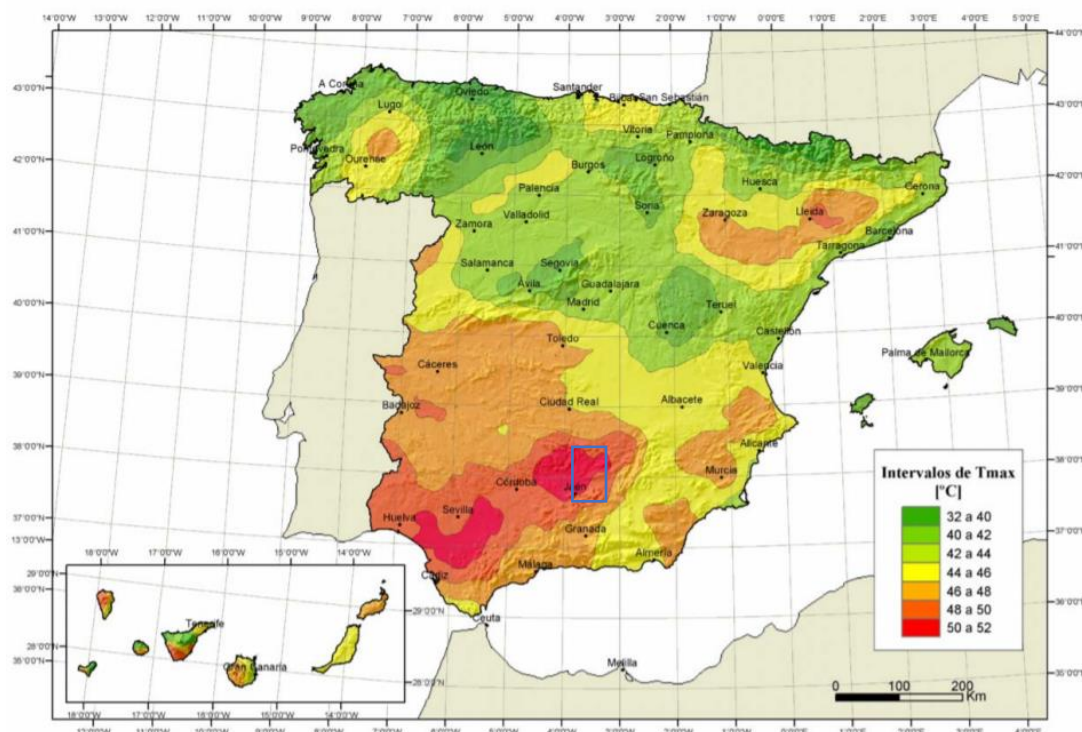


Figura E.1 Isotermas de la temperatura anual máxima del aire ( $T_{max}$  en °C)

Imagen 46: Isotermas de la temperatura anual máxima del aire (DB-SE-AE-Anejo E)

La cuantificación de las deformaciones por dilatación se realiza en base a lo dispuesto en el CTE. Por aportar una escala de valores a las distorsiones térmicas a considerar, se puede estimar:

- Incremento de temperatura 58º
- Longitud de cada módulo 42 m
- Coeficiente de dilatación térmica ( $\alpha$ )  $7 \cdot 10^{-6}$  m/m ºC

$$\Delta L = L \cdot \Delta T \cdot \alpha = 40 \cdot 58 \cdot 7 \cdot 10^{-6} = 0,01624 \text{ m} = 1,6 \text{ cm}$$

Esta sería la deformación total. La distorsión que se genera en los pilares más extremos sería la mitad ( $\Delta L/2 = 0,80 \text{ cm}$ ).

los esfuerzos ligados a las posibles distorsiones generadas por la acción térmica estarían soportados por el dimensionado realizado por el modelo de cálculo utilizado, que tiene en cuenta la excentricidad mínima de 2cm, superior en más del doble en valor absoluto a la distorsión generada por la acción térmica.

Además, en la fase de ejecución en la que la estructura puede estar expuesta a la acción térmica, las cargas gravitatorias de cálculo.

Una vez cerrada la edificación, la estructura pasa a ser un sistema interior. CTE-DB-SE-AE define (art.3.4.2.5) que como temperatura de los elementos protegidos en el interior del edificio puede tomarse, durante todo el año, una temperatura de 20ºC., lo que supone un gradiente térmico nulo en la estructura.

CTE-DB-SE-AE (3.4.1.3): Longitud máxima para no considerar la acción térmica

La variación térmica para el interior de la edificación será de -11 -10= 21.f

Define una distancia absoluta de 40 m., independientemente del tipo de estructura, orientación, temperaturas de referencia. Si calculamos la dilatación para 40 m., obtenemos:

$$\Delta L = L \cdot \Delta T \cdot \alpha = 40 \cdot 21 \cdot 7 \cdot 10^{-6} = 0,00588 \text{ m} = 0,588 \text{ cm}$$



Imagen 47: Juntas de dilatación

#### 2.7.2.2.3. La nieve

El edificio consta de cubiertas planas.

El apartado 3.5.1. del DB-SE-AE del CTE especifica que en cubiertas planas de edificios de pisos situados a menos de 1.000 m de altitud (sobre el nivel del mar), se debe considerar 1,00 kN/m<sup>2</sup>, pero, en este caso, se quiere ajustar más el valor para esta carga así que se obtiene del “Anejo E. Datos climáticos” del DB-SE-AE. Para ellos se ha consultado la figura “E.2 Zonas climáticas de invierno” del Art. 3.5.2 del anejo E del Documento Básico SE-AE el edificio se encuentra en la Zona 6.



Jaén está a una altitud de 573 metros por encima del nivel del mar (en la tabla se considera el resultado de 600 metros), perteneciendo a su vez a la Zona 6 de, por lo que la carga correspondiente a la nieve será de 0,4 kN/m<sup>2</sup>.



Figura E.2 Zonas climáticas de invierno

Imagen 48: Zonas climáticas de invierno (DB-SE-AE-Anejo E)

Tabla E.2 Sobrecarga de nieve en un terreno horizontal (kN/m<sup>2</sup>)

Altitud (m)	Zona de clima invernal, (según figura E.2)						
	1	2	3	4	5	6	7
0	0,3	0,4	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2
200	0,5	0,5	0,2	0,2	0,3	0,2	0,2
400	0,6	0,6	0,2	0,3	0,4	0,2	0,2
500	0,7	0,7	0,3	0,4	0,4	0,3	0,2
600	0,9	0,9	0,3	0,5	0,5	0,4	0,2
700	1,0	1,0	0,4	0,6	0,6	0,5	0,2
800	1,2	1,1	0,5	0,8	0,7	0,7	0,2
900	1,4	1,3	0,6	1,0	0,8	0,9	0,2
1.000	1,7	1,5	0,7	1,2	0,9	1,2	0,2
1.200	2,3	2,0	1,1	1,9	1,3	2,0	0,2
1.400	3,2	2,6	1,7	3,0	1,8	3,3	0,2
1.600	4,3	3,5	2,6	4,6	2,5	5,5	0,2
1.800	-	4,6	4,0	-	-	9,3	0,2
2.200	-	8,0	-	-	-	-	-

Imagen 49: Sobrecarga de nieve en un terreno horizontal (DB-SE-AE-Anejo E)

### 2.7.2.3. Acciones accidentales

#### 2.7.2.3.1. El sismo

Para el cálculo del sismo se ha tenido en cuenta todas las prescripciones sísmicas de tipo general contenidas en la Norma y las especificaciones necesarias para un correcto cálculo del mismo.

Según la norma NCSE-02 "Norma básica de Construcción Sismo Resistente", los valores adoptados para el cálculo son los siguientes:

- Aceleración sísmica básica:  $a_b = 0'07g$ , valor correspondiente al término municipal de Jaén.
- Coeficiente de contribución:  $k = 1'00$ .
- Vida útil de la estructura: 50 años. Coeficiente de riesgo  $M = 1$ .
- Coeficiente de suelo:  $C = 1'35$ .
- Coeficiente de amplificación:  $S = 1'08$ .
- Aceleración sísmica de cálculo:  $a_c = 0'08g$ .
- Ductilidad de la estructura: baja.

- Amortiguamiento: 5% estructura de hormigón compartimentada.
- Fracción de sobrecarga incluida en el cálculo de la sollicitación sísmica: 0'4

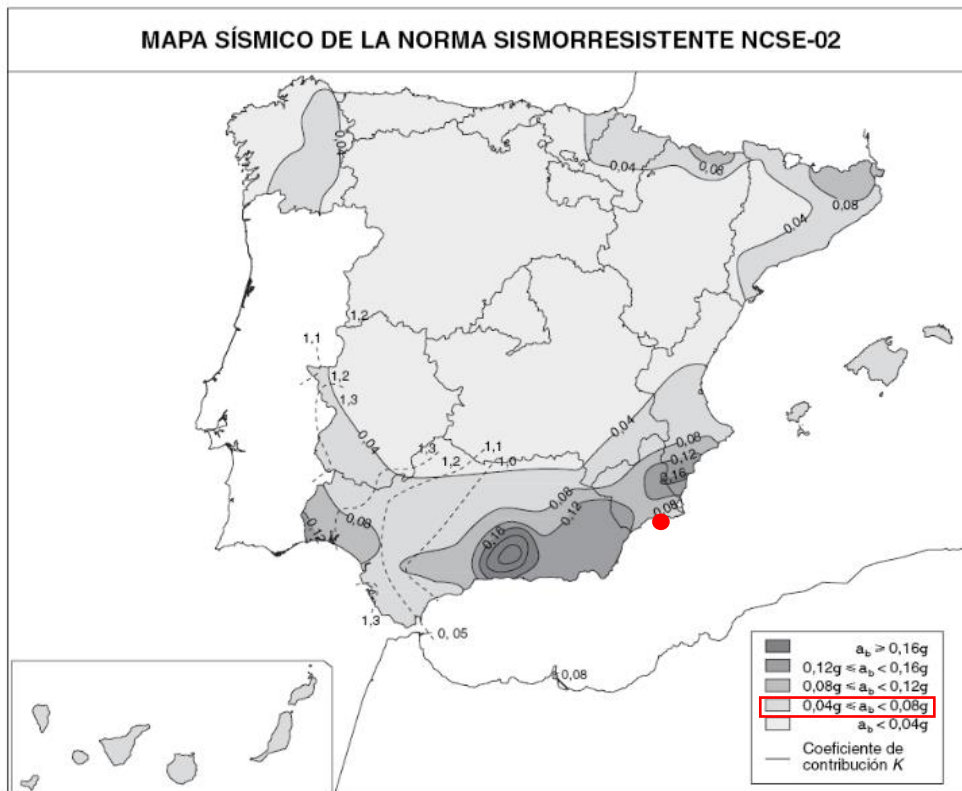


Figura 2.1 Mapa de Peligrosidad Sísmica

Imagen 50: Mapa de Peligrosidad Sísmica (NCSE-02)

## Cálculo de solicitaciones sísmicas mediante Análisis Modal Espectral

Este método, considerado de tipo 'dinámico', consta, fundamentalmente, de los siguientes pasos:

Obtención, para cada dirección de sismo a considerar por separado o globalmente, de los valores y vectores propios del sistema de ecuaciones

$$[[K] - \omega^2 [M]] \cdot \{\Phi\} = 0$$

Donde

K: Matriz de rigidez en la dirección o direcciones consideradas

$\omega$ : Frecuencia angular de excitación (raíz cuadrada del valor propio)

M: Matriz de masa de la estructura

 $\Phi$ : Vector propio

Obtención, para cada modo de vibración y cada dirección, de la aceleración impuesta a cada punto de la estructura, utilizando para ello una función de “respuesta espectral”.

Obtención, para cada modo de vibración y cada dirección, de las cargas estáticas equivalentes impuestas a cada punto de la estructura (recuérdese que fuerza es igual a masa por aceleración), y en función de ellas, todos los esfuerzos.

Combinación, para cada dirección, de los desplazamientos, giros y esfuerzos obtenidos en los diferentes modos de vibración para obtener los desplazamientos, giros y solicitaciones ponderados de cada dirección de sismo.

A los efectos de considerar la acción del sismo de una dirección en la otra se utiliza la regla del 30%

### III. INTRODUCCION DE DATOS ANÁLISIS Y CALCULO DE LA ESTRUCTURA `PROUESTA PARA EL EDIFICIO EN CYPECAD`

En este apartado se ha querido a partir de una breve explicación y capturas de pantallas el proceso paso a paso que se ha seguido a través del programan CypeCad para obtener los resultados.

La introducción al programa es la creación de una obra nueva y para ello modificamos y aplicamos las diferentes normativas vigentes, ya que el objetivo es obtener un resultado y una comprobación con respecto a esta misma, dando un dato y un cálculo actual del funcionamiento de los diferentes elementos estructurales.

Desde un primer momento, se decide dimensionar tal como se ha proyectado el edificio, sin variar medidas. Conforme se van realizando comprobaciones, aparecen problemas estructurales que obligan a realizar modificaciones, a fin de mejorar el funcionamiento de la estructura y optimizarla.

#### 3.1. Pilares

La estructura portante vertical se compone de pilares de hormigón armado, de secciones rectangulares o circulares. Los pilares nacerán mayoritariamente en planta sótano, planta baja o en planta segunda.

La dimensión de dichos pilares se especificará en los planos de cuadro de pilares N.º 33 y 34.

Los pilares circulares se ubicarán en las zonas de las aulas en planta baja, estarán identificados como PCCX.

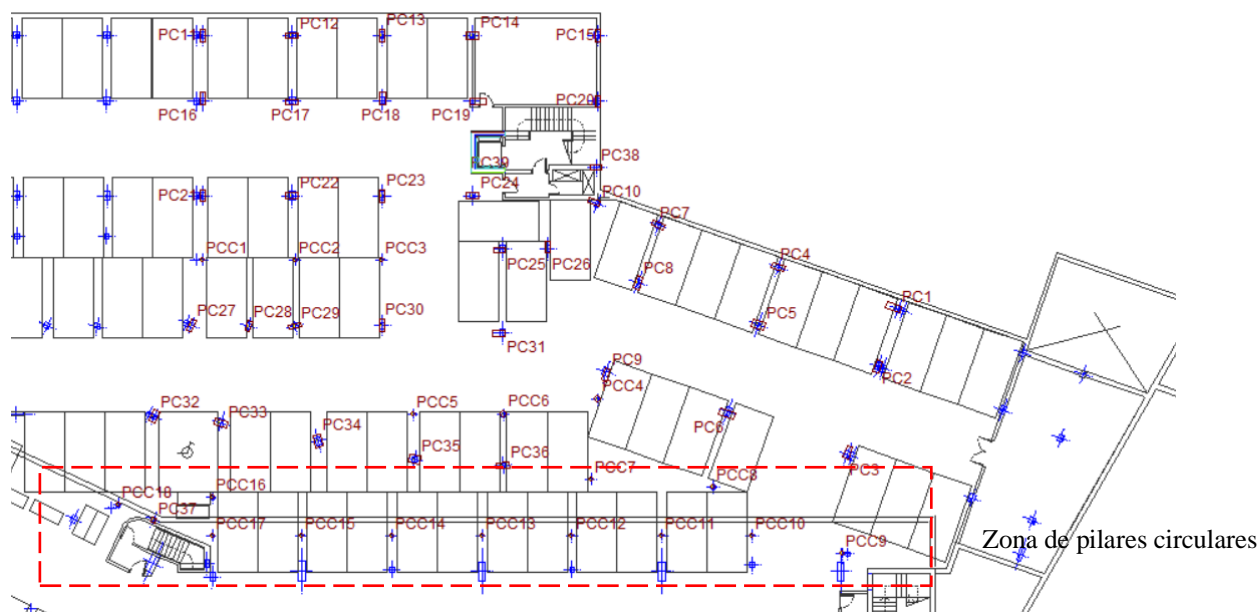


Imagen 51: Pilares, Modulo C

Durante los cálculos, debido a que aparecen problemas de punzonamiento, por lo que algunos de los pilares sufren modificaciones tanto de agregados de refuerzos como aumentar de dimensión, a fin de reducir esta circunstancia.

#### 3.2. Vigas y forjados

El orden para introducir estos datos es el siguiente:

- III. Vigas: Son las primeras en introducirse. Encontramos vigas de cimentación en la planta de cimentación, y vigas planas en el resto de las plantas. Una vez introducidas las vigas perimetrales, o una vez se cierra un espacio, el programa automáticamente detecta que se puede introducir un paño. Con paño se refiere a la introducción de forjados, de losas, hueco, etc.
- IV. Forjados: Una vez finalizada la introducción de las diferentes vigas, procedemos a la elección de los forjados, en este caso se trata de forjados bidireccionales, y con canto conocido.

- V. Losas: A la vez que cuando introduzcamos los forjados reticulares introduciremos las losas que serán de 35 cm de canto con un armado de  $\varnothing 16$  c/20cm.

Una vez ya terminado este punto, debemos tener en cuenta los huecos que debemos añadir al paño, ya que es un detalle importante a la hora de realizar el cálculo el programa.

### 3.3. Comprobaciones del cálculo

#### 3.3.1. MÓDULO C

Comenzaremos analizando la estructura del módulo C, de nuestro edificio.

##### 3.3.1.1. Punzonamiento

En planta baja -0.10 m se encuentran el forjado reticular de canto (30+5/82). Teniendo problemas de punzonamietno en seis pilares. El problema se ha solucionado con refuerzos de punzonamietno siendo de distintos tipos de armados.

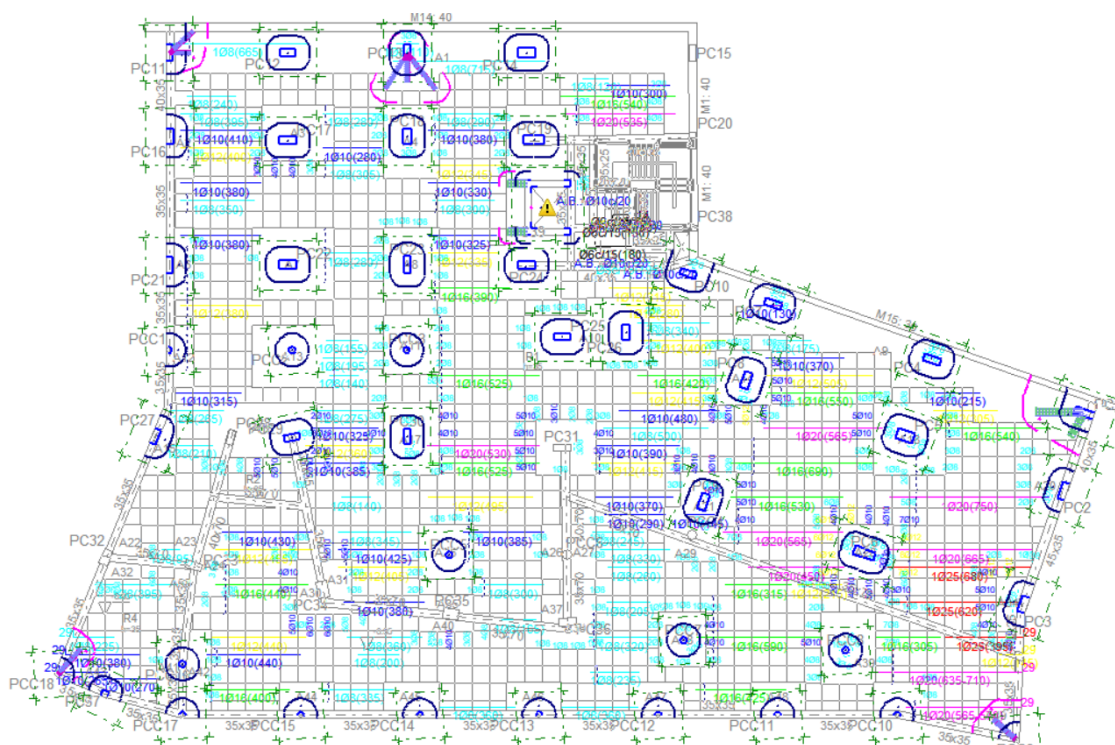


Imagen 52: Punzonamiento Planta Baja, Modulo C



En planta primera +3.70 m se encuentran el forjado reticular de canto (30+5/82). Teniendo problemas de punzonamiento en cinco pilares. El problema se ha solucionado con refuerzos de punzonamiento siendo de distintos tipos de armados.

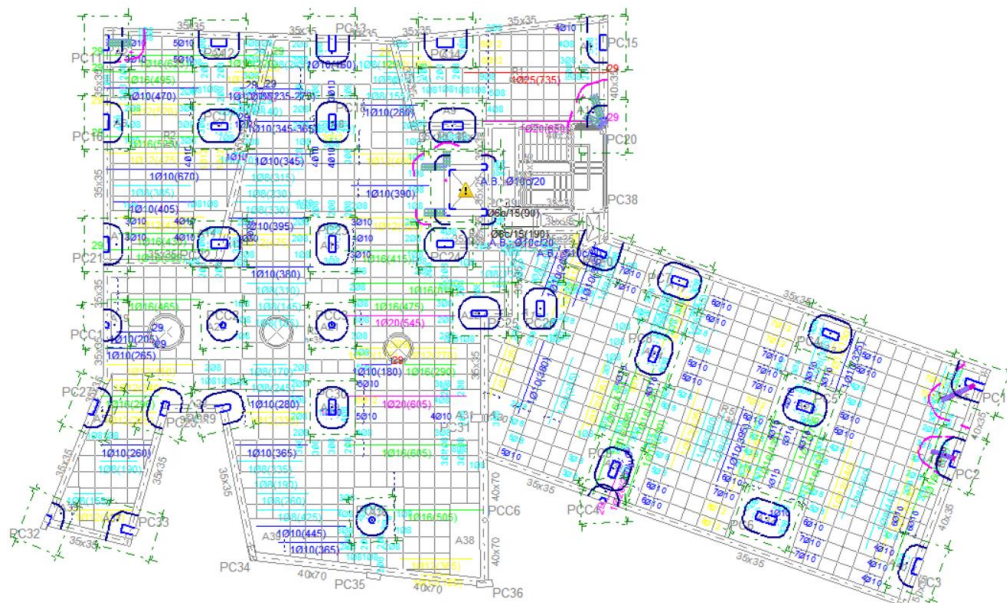


Imagen 53: Punzonamiento Planta Primera, Módulo C

En planta segunda +7.60 m se encuentran el forjado reticular de canto (30+5/82). Teniendo problemas de punzonamiento en ocho pilares. El problema se ha solucionado con refuerzos de punzonamiento siendo de distintos tipos de armados.

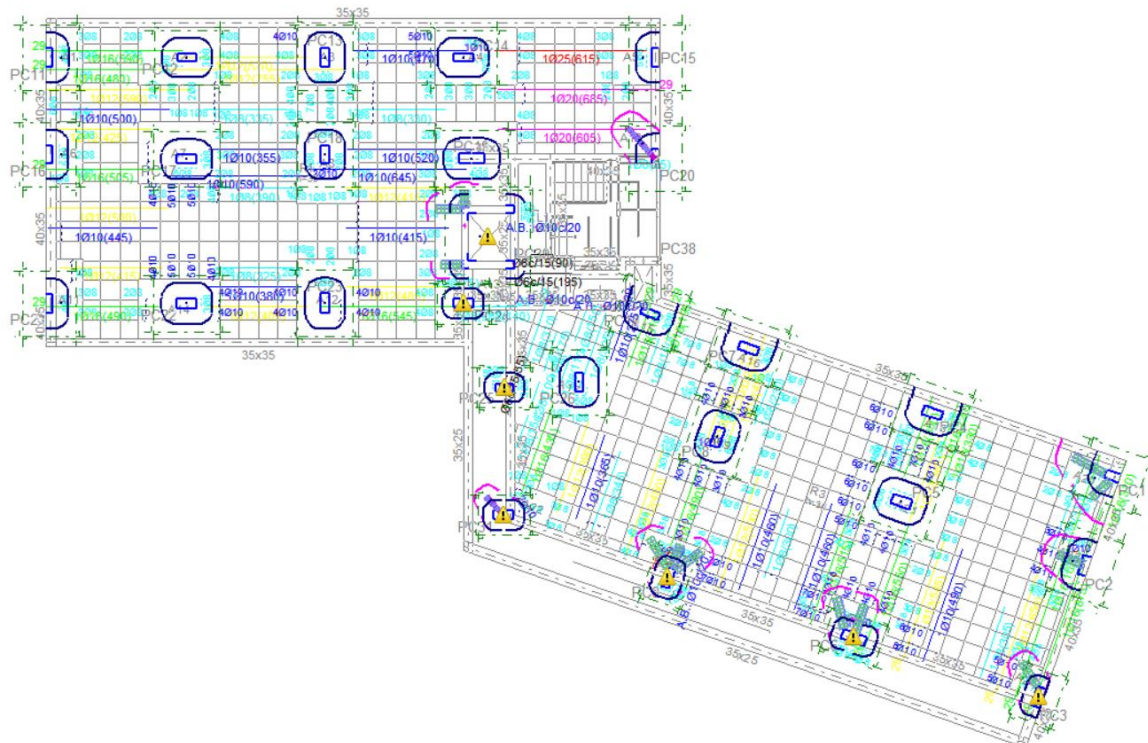


Imagen 54: Punzonamiento Planta Segunda, Módulo C



45

En planta Cubierta +17.05 m se encuentran el forjado reticular de canto (30+5/82), no tiene problemas de punzonamiento, al igual que en el forjado 7 el cual forma parte del núcleo vertical del Módulo C.

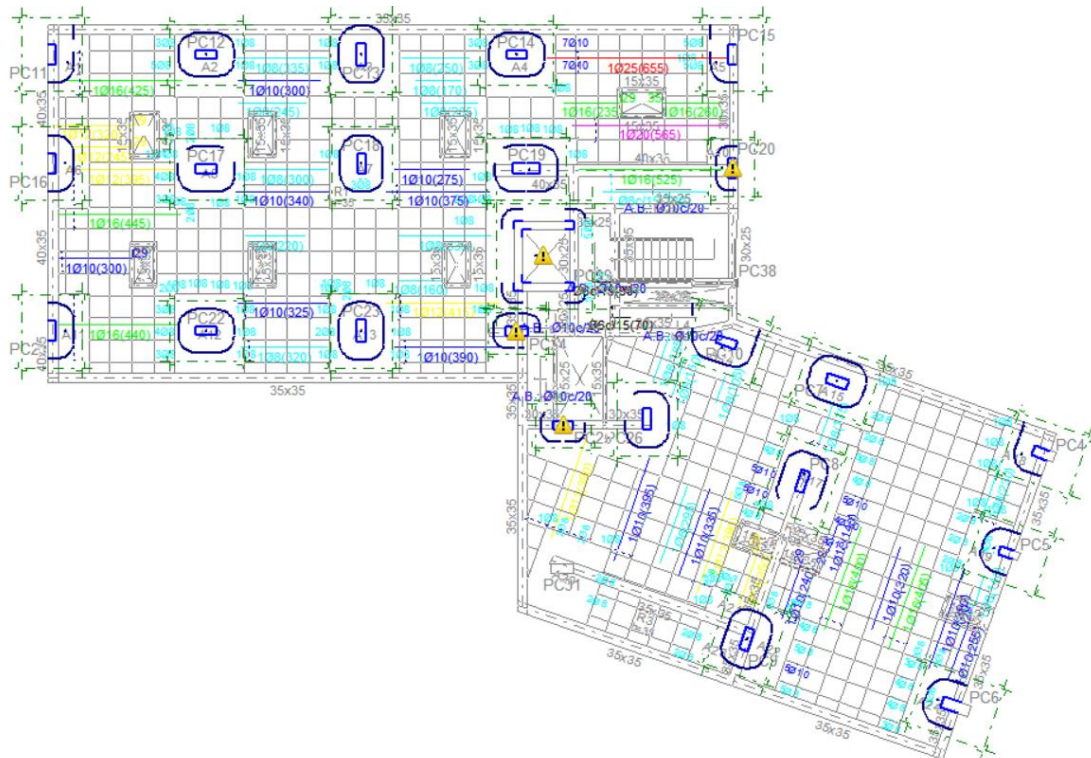


Imagen 57: Punzonamiento Planta Cubierta, Módulo C

En todas las plantas en las que se encuentran los problemas de punzonamiento con refuerzos en encuentros losa-pilar con armaduras de  $6 \times \varnothing 16$  y  $6 \times \varnothing 10$  dependiendo de los casos.

### 3.3.1.2. Deformada

En la imagen de la deformada del edificio donde vemos que sufre mayores deformaciones donde mayores luces hay.

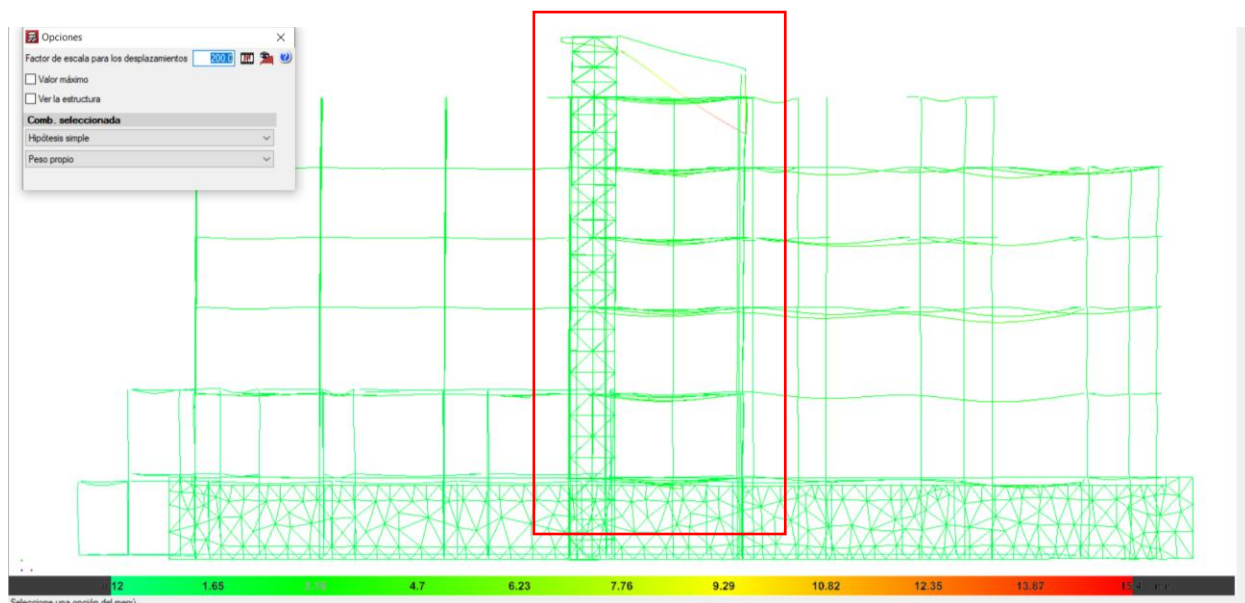


Imagen 58: Deformada, Módulo C



Nos encontramos con dos vigas, en la zona del castillete (Forjado +7), las cuales no cumple la flecha activa y a plazo infinito. Por lo que se deberá de estudiar por qué y cómo evitarla.

### 3.3.1.3. Comprobaciones de flecha en los forjados

Se han realizado comprobaciones de flechas en todo el edificio, CypeCAD nos indica cual es la hipótesis más desfavorable en cada una.

- Flechas en planta baja  
Flecha mínima en planta L/729

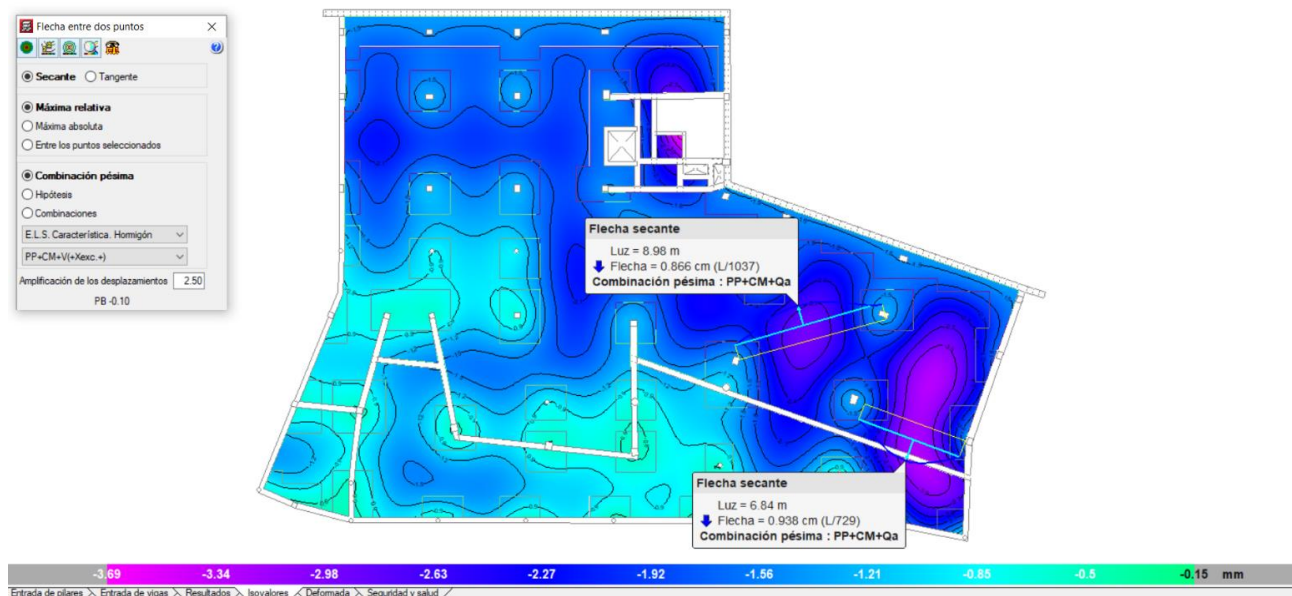


Imagen 59: Isovalores, Flechas forjado, Planta Baja, Módulo C

- Flechas en Planta Primera  
Flecha mínima en planta L/681

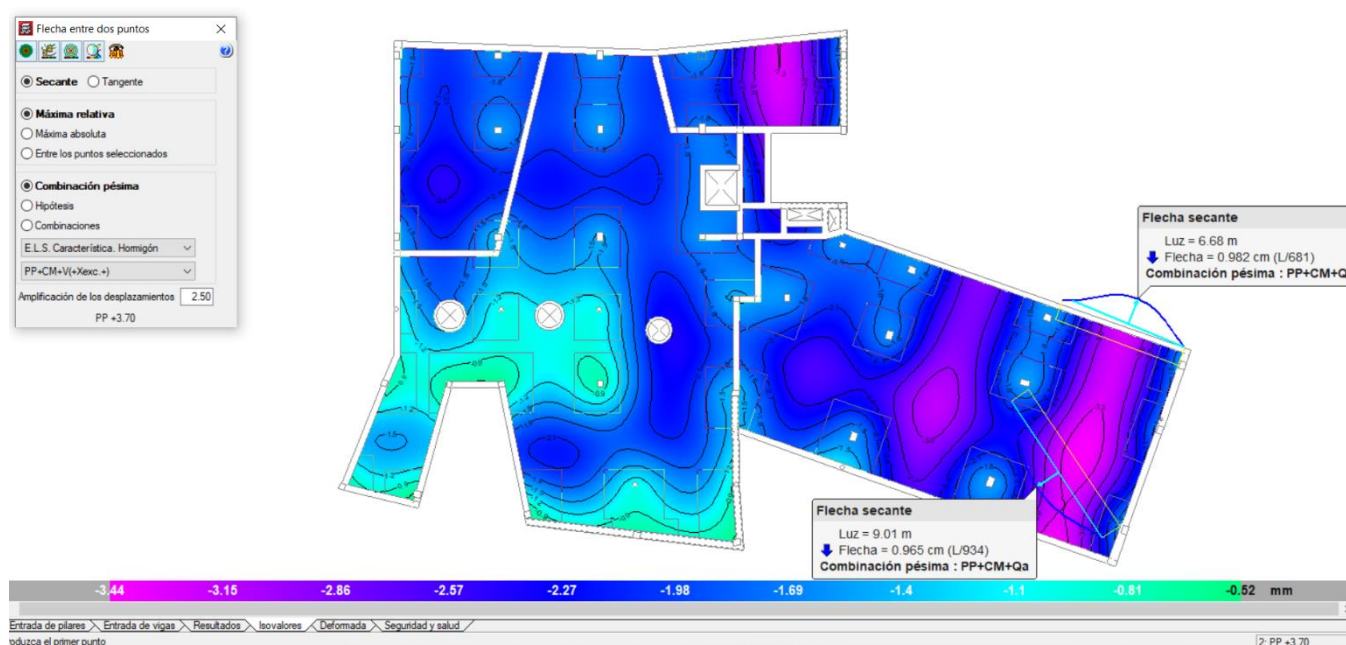


Imagen 60: Isovalores, Flechas forjado, Planta Primera, Módulo C

- Flechas en Planta Segunda  
Flecha mínima en planta L/904

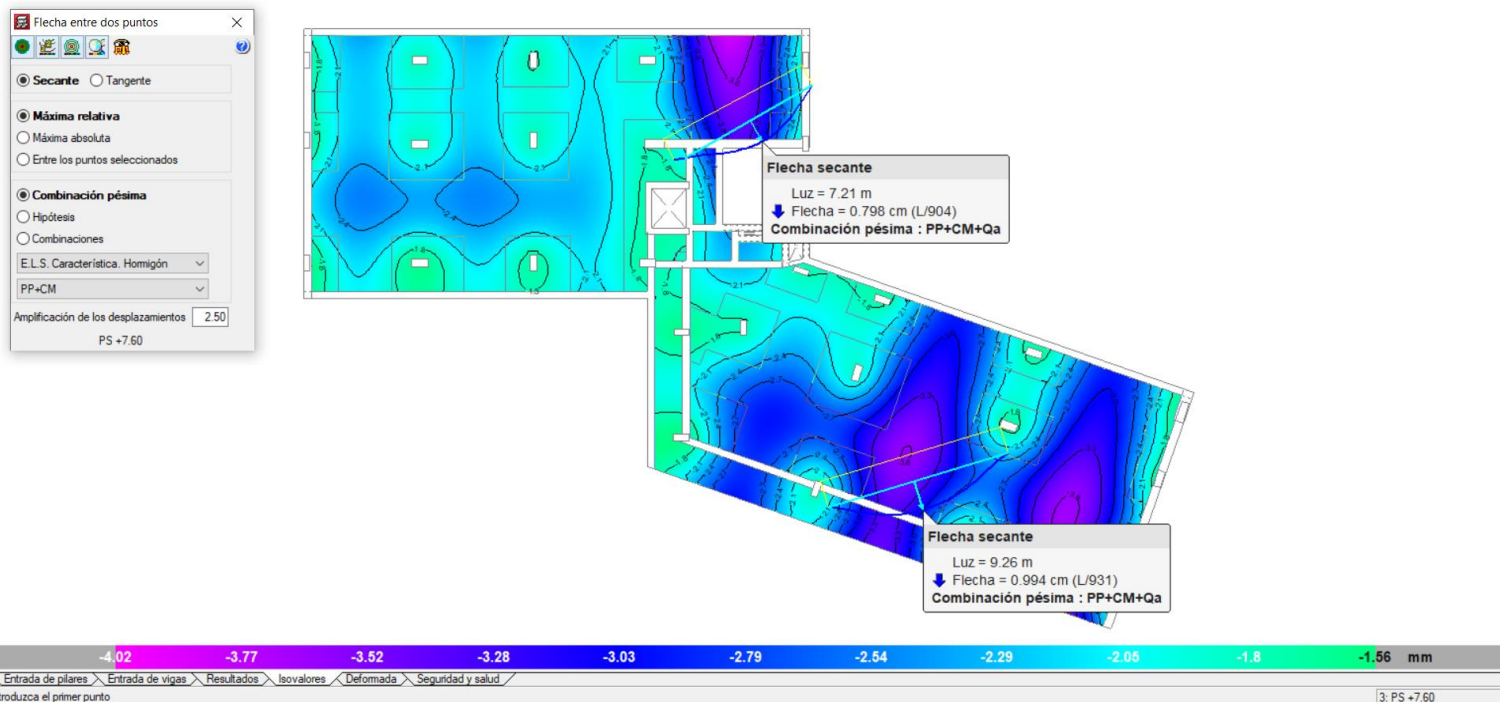


Imagen 61: Isovalores, Flechas forjado, Planta Segunda, Módulo C

- Flechas en planta Tercera  
Flecha mínima en planta L/700

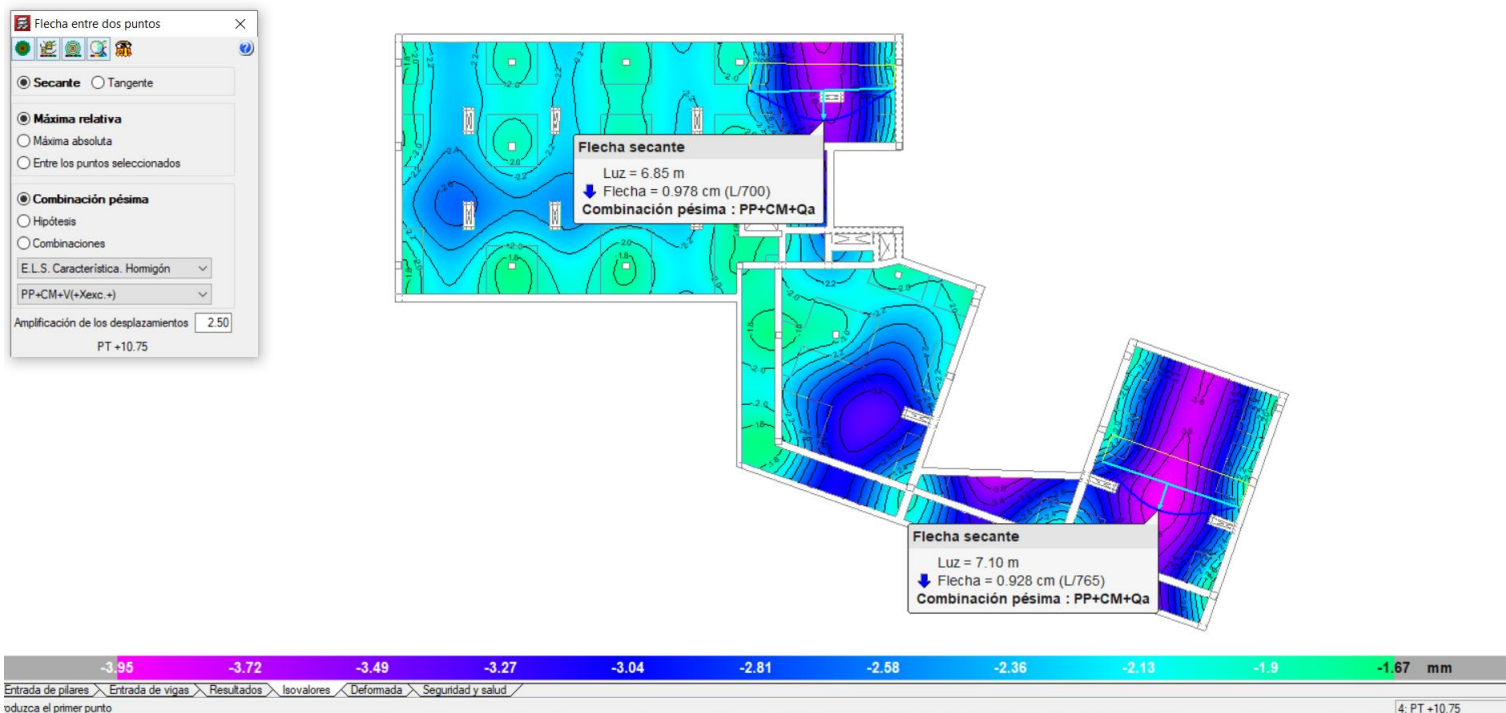


Imagen 62: Isovalores, Flechas forjado, Planta Tercera, Módulo C

- Flechas en Planta Cuarta  
Flecha mínima en planta L/696

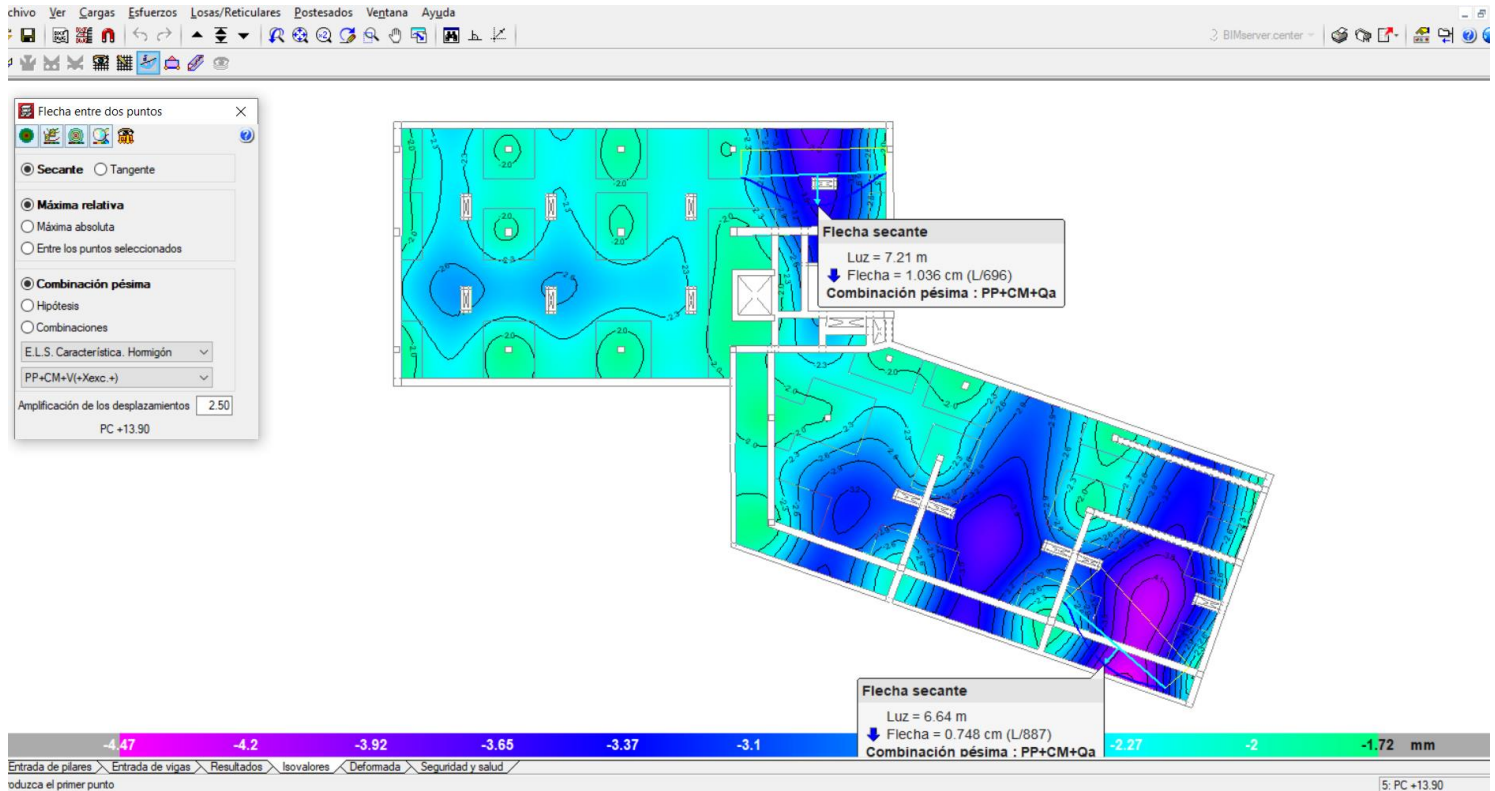


Imagen 63: Isovalores, Flechas forjado, Planta Cuarta, Módulo C

- Flechas en Planta Cubierta  
Flecha mínima en planta L/709

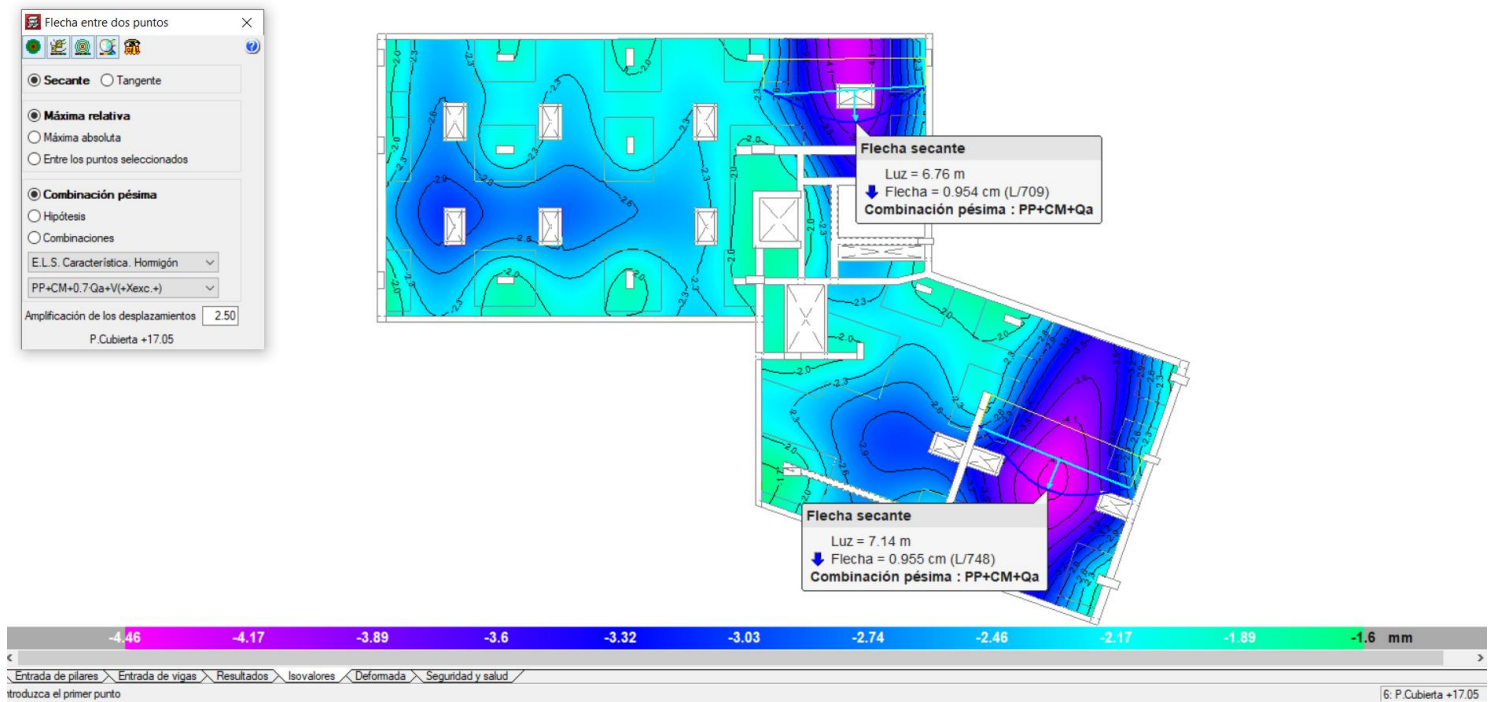


Imagen 64: Isovalores, Flechas forjado, Planta Cubierta, Módulo C



En todas las imágenes anteriores hemos intentado medir la flecha en los lugares mas desfavorables, así se observa que en los forjados no hay flechas mayores de  $L/500$ , cumpliéndose así la flecha mínima a plazo infinito.

Durante el análisis nos fijamos que en la deformada en la Planta 7, presentando así una flecha considerable fuera de los límites establecidos para Flecha a plazo infinito  $L/500$ .

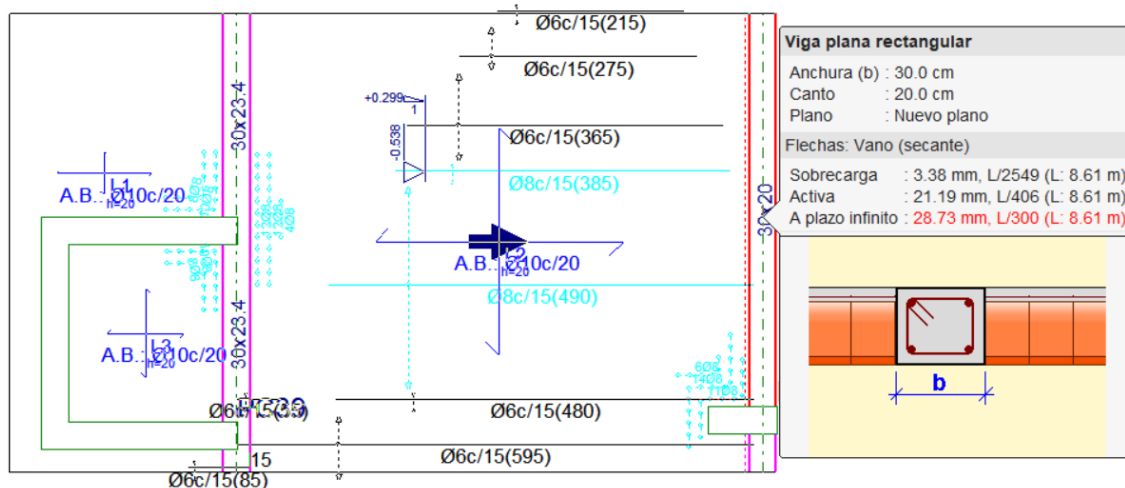


Imagen 65: Flechas en Vigas, Planta Castillete, Modulo C

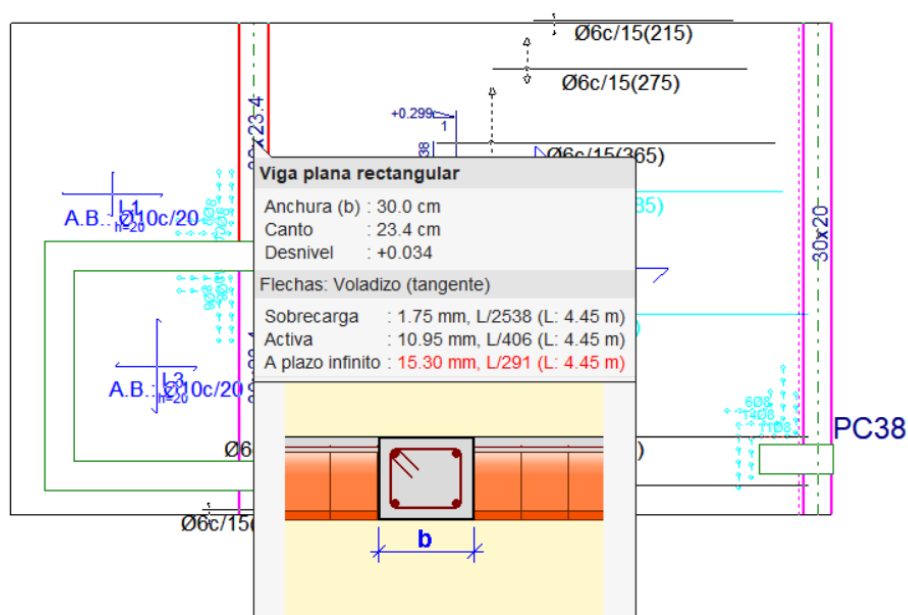


Imagen 66: Flechas en Vigas, Planta Castillete, Modulo C

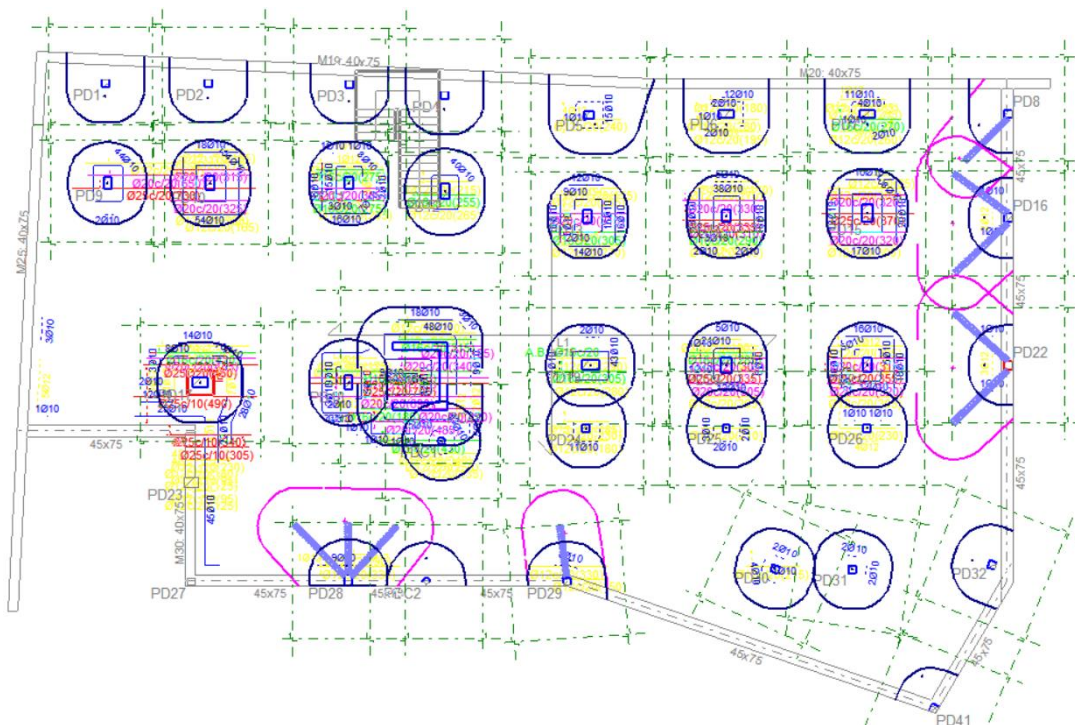
Para poder eliminar el error de dicha flecha redimensionamos y rehacemos dicha planta. Supondemos que todas las vigas de borde y demas, seran de 30 x 30 cm. Asi podremos solucionarlo.

### 3.3.2. MÓDULO D

Continuaremos analizando el otro modulo D.

#### 3.3.2.1. Punzonamiento

En planta sótano -3.65 m se encuentra la losa de cimentacion de 75 cm de canto. Teniendo problemas de punznamietno en cinco pilares. El problema se ha solucionado con refuerzos de punzonamiento siendo de distintos



tipos de armados.

Imagen 67: Punzonamiento Planta Sótano, Módulo D

En planta baja -0.10 m se encuentran el forjado reticular de canto (30+5/82). Teniendo problemas de punznamietno en cinco pilares. El problema se ha solucionado con refuerzos de punzonamiento siendo de distintos tipos de armados.

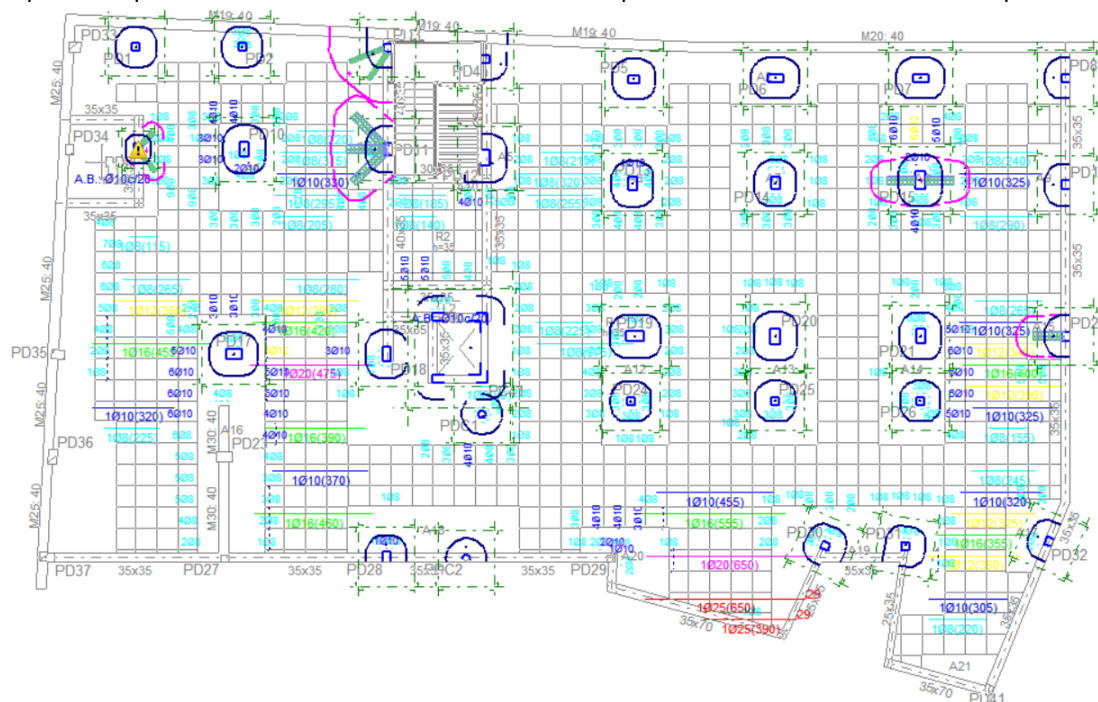


Imagen 68: Punzonamiento Planta Baja, Módulo D

En planta primera +3.70 m se encuentran el forjado reticular de canto (30+5/82). Teniendo problemas de punzonamiento en diez pilares. El problema se ha solucionado con refuerzos de punzonamiento siendo de distintos tipos de armados.

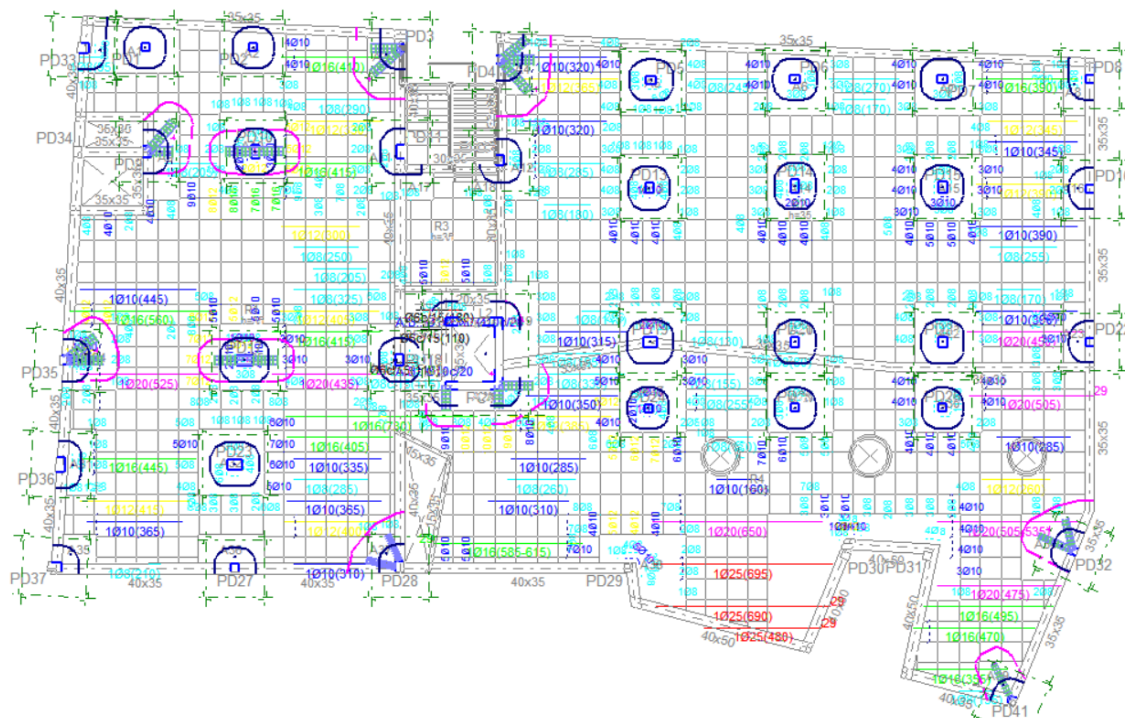


Imagen 69: Punzonamiento Planta Primera, Módulo D

En planta segunda +7.60 m se encuentran el forjado reticular de canto (30+5/82). Teniendo problemas de punzonamiento en cinco pilares. El problema se ha solucionado con refuerzos de punzonamiento siendo de distintos tipos de armados.

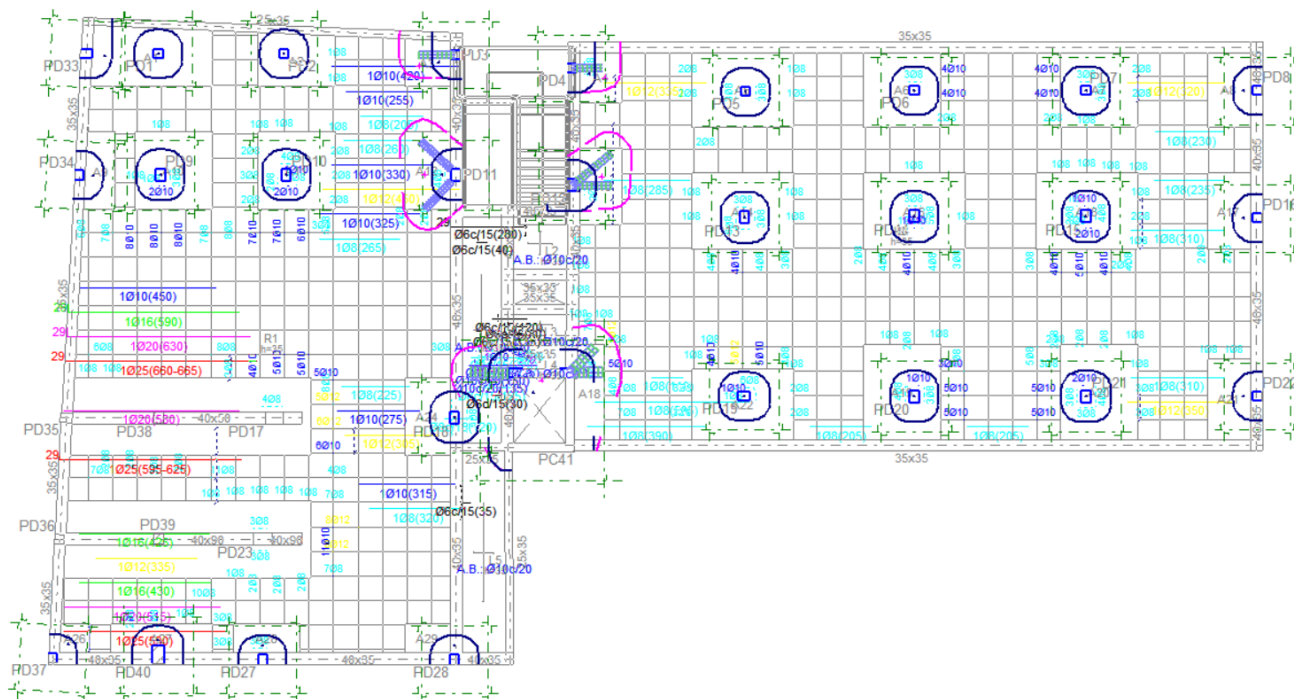


Imagen 70: Punzonamiento Planta Segunda, Módulo D

En planta tercera +10.75 m se encuentran el forjado reticular de canto (30+5/82). Teniendo problemas de punzonamiento en cuatro pilares El problema se ha solucionado con refuerzos de punzonamiento siendo de distintos tipos de armados.

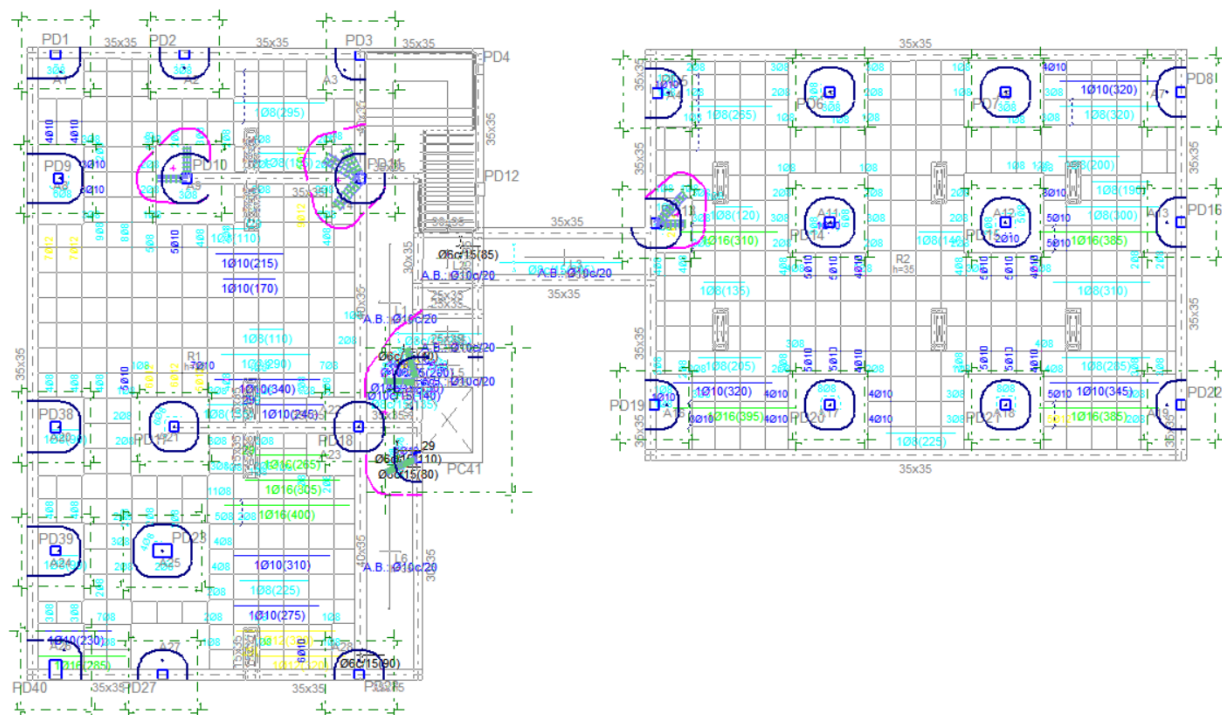


Imagen 71: Punzonamiento Planta Tercera, Módulo D

En planta cuarta +13.90 m se encuentran el forjado reticular de canto (30+5/82). Teniendo problemas de punzonamiento en cuatro pilares. El problema se ha solucionado con refuerzos de punzonamiento siendo de distintos tipos de armados.

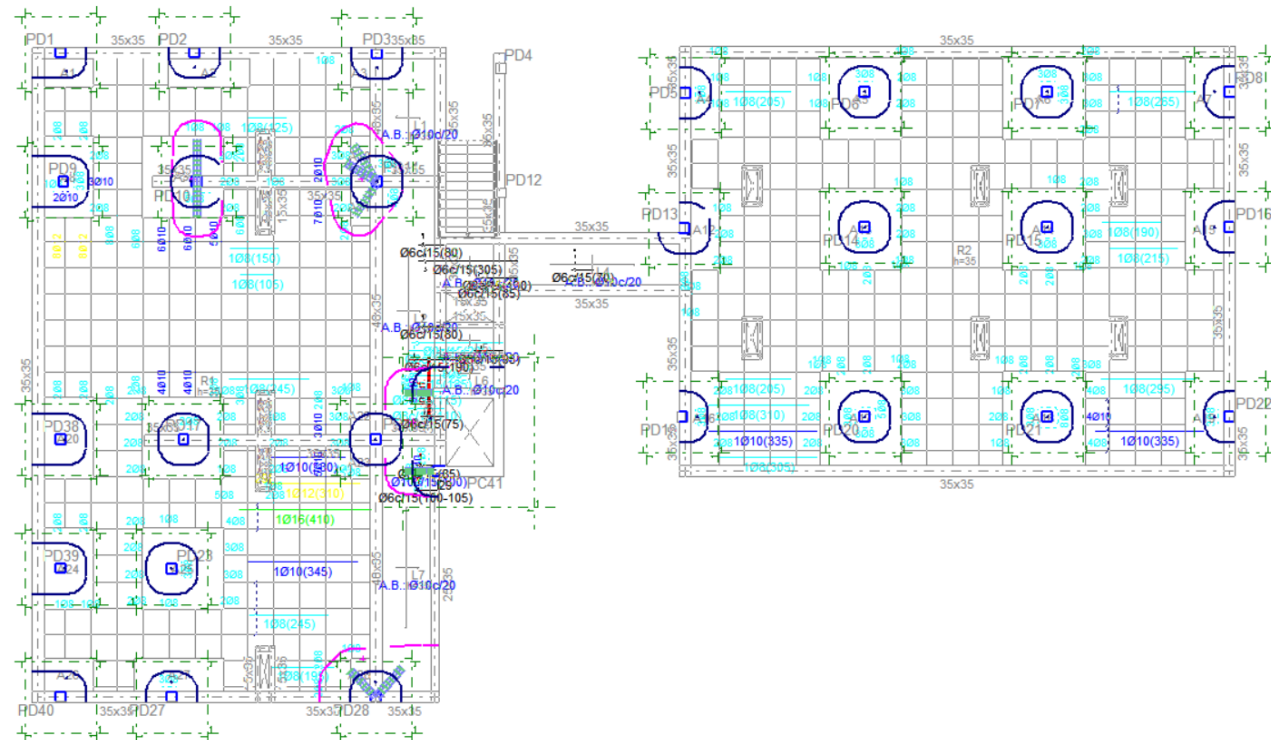


Imagen 72: Punzonamiento Planta Cuarta, Módulo D



En planta Cubierta +17.05 m se encuentran el forjado reticular de canto (30+5/82), no tiene problemas de punzonamiento, al igual que en el forjado 7 el cual forma parte del núcleo vertical del Módulo C.

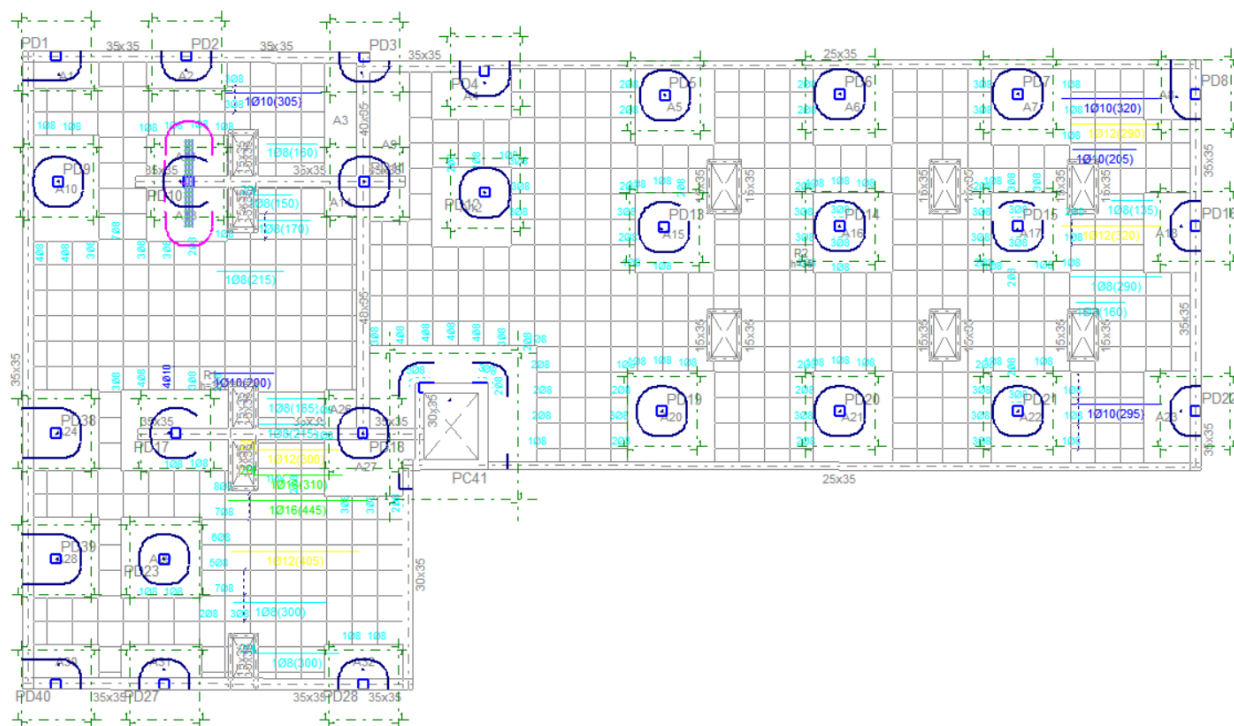


Imagen 73: Punzonamiento Planta Cubierta, Módulo D

En todas las plantas en las que se encuentran los problemas de punzonamiento con refuerzos en encuentros losa-pilar con armaduras de  $6 \times \varnothing 16$  y  $6 \times \varnothing 10$  dependiendo de los casos.

### 3.3.2.2. Deformada

En la imagen de la deformada del edificio donde vemos que sufre mayores deformaciones donde mayores luces hay.

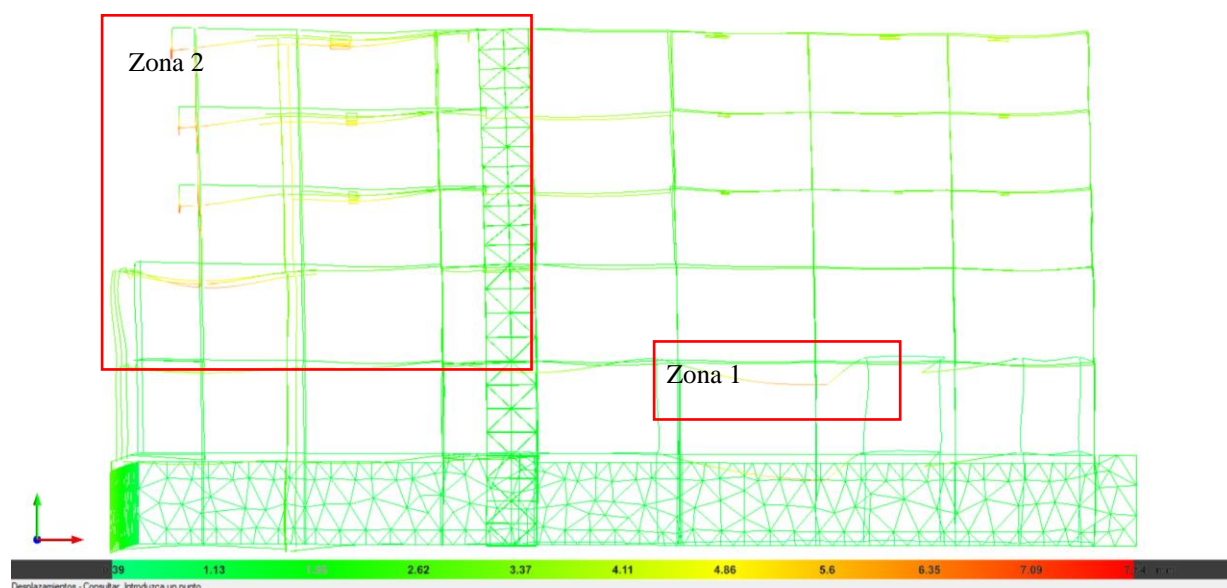


Imagen 74: Deformada, Módulo D

Nos encontramos dos zonas en las que puede llegar a tener problemas de flecha en las zonas 1 y dos indicadas en la imagen superior.



### 3.3.2.3. Comprobaciones de flecha en los forjados

Se han realizado comprobaciones de flechas en todo el edificio, CypeCAD nos indica cual es la hipótesis más desfavorable en cada una.

- Flechas en Planta Baja  
Flecha mínima en planta L/593

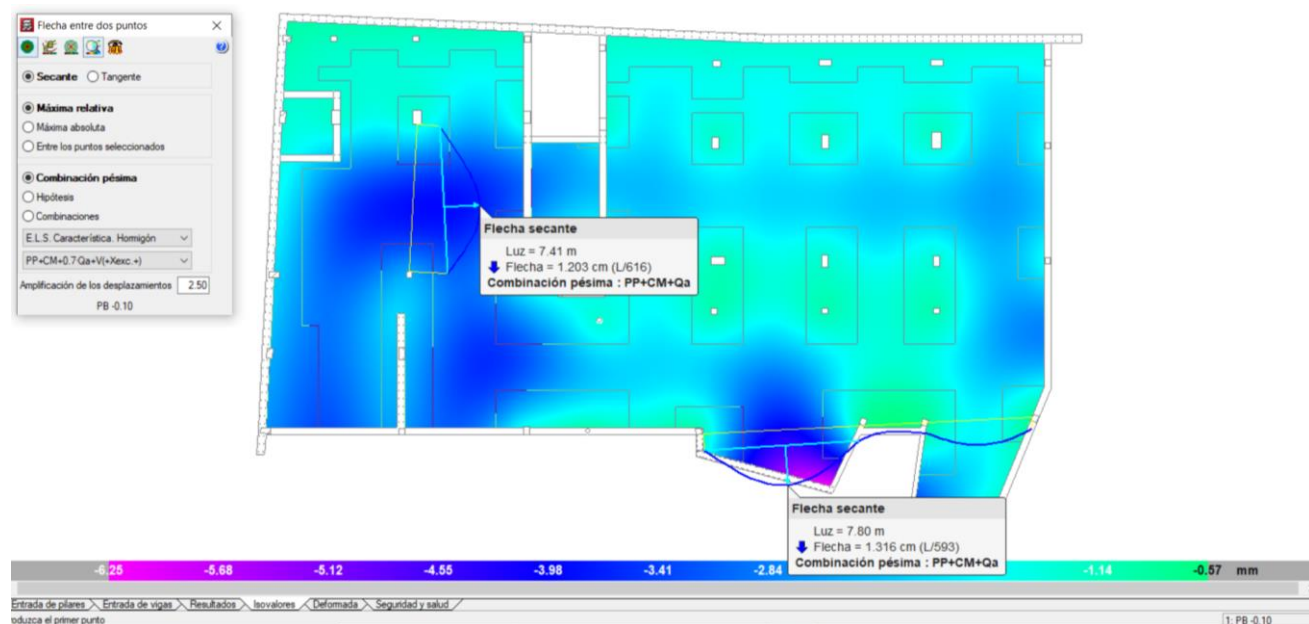


Imagen 75: Isovalores, Flechas forjado, Planta Baja, Módulo D

- Flechas en Planta Primera  
Flecha mínima en planta L/382

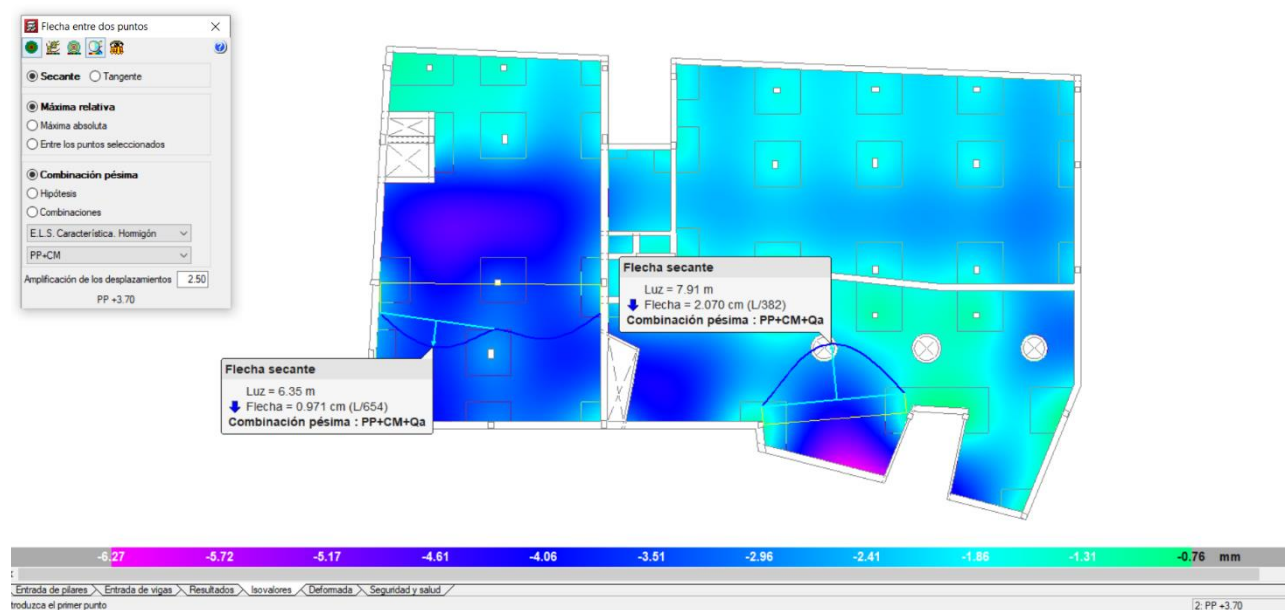


Imagen 76: Isovalores, Flechas forjado, Planta Primera, Módulo D

- Flechas en Planta Segunda  
Flecha mínima en planta L/846

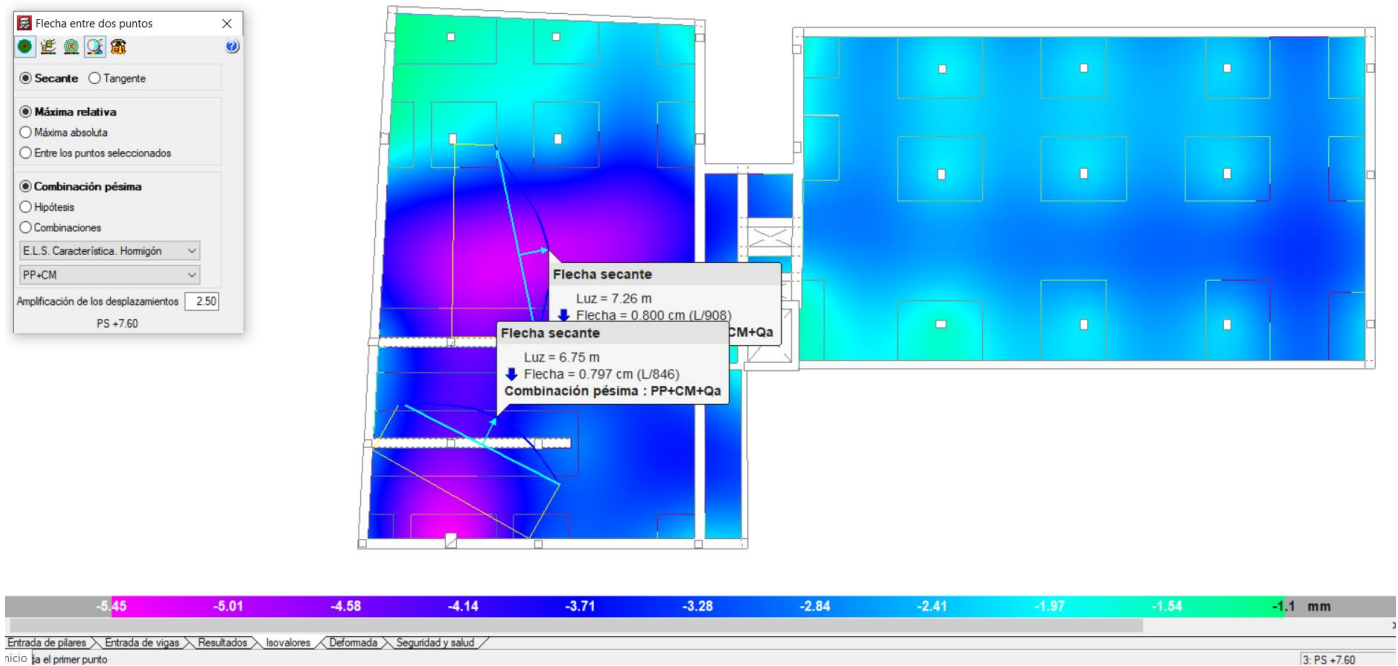


Imagen 77: Isovalores, Flechas forjado, Planta Segunda, Módulo D

- Flechas en planta Tercera  
Flecha mínima en planta L/660

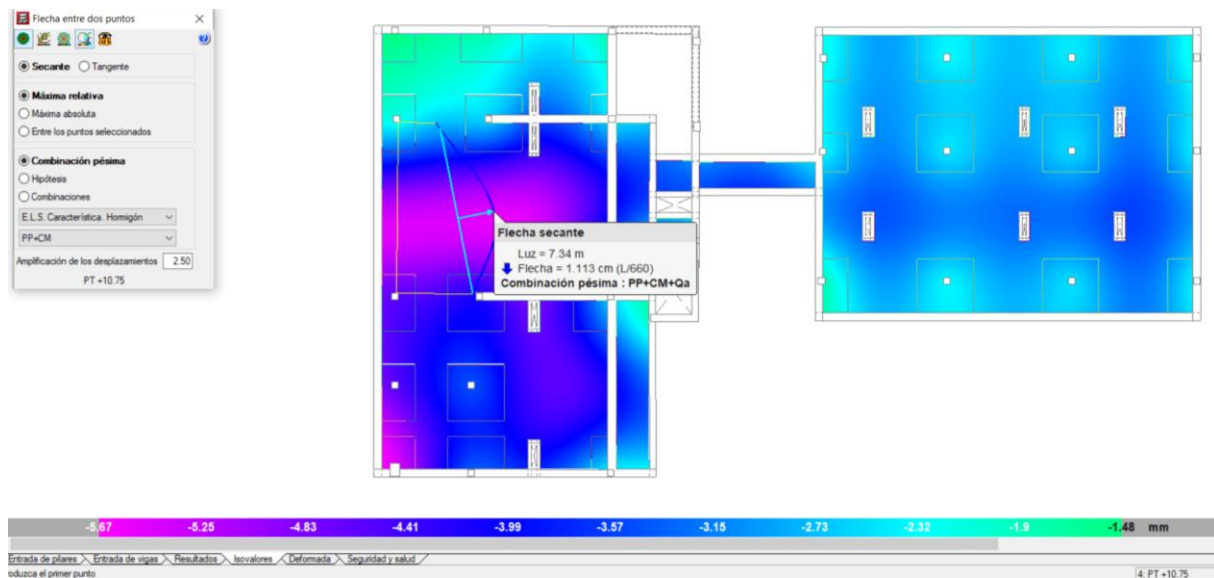


Imagen 78: Isovalores, Flechas forjado, Planta Tercera, Módulo D

- Flechas en Planta Cuarta

Flecha mínima en planta L/669

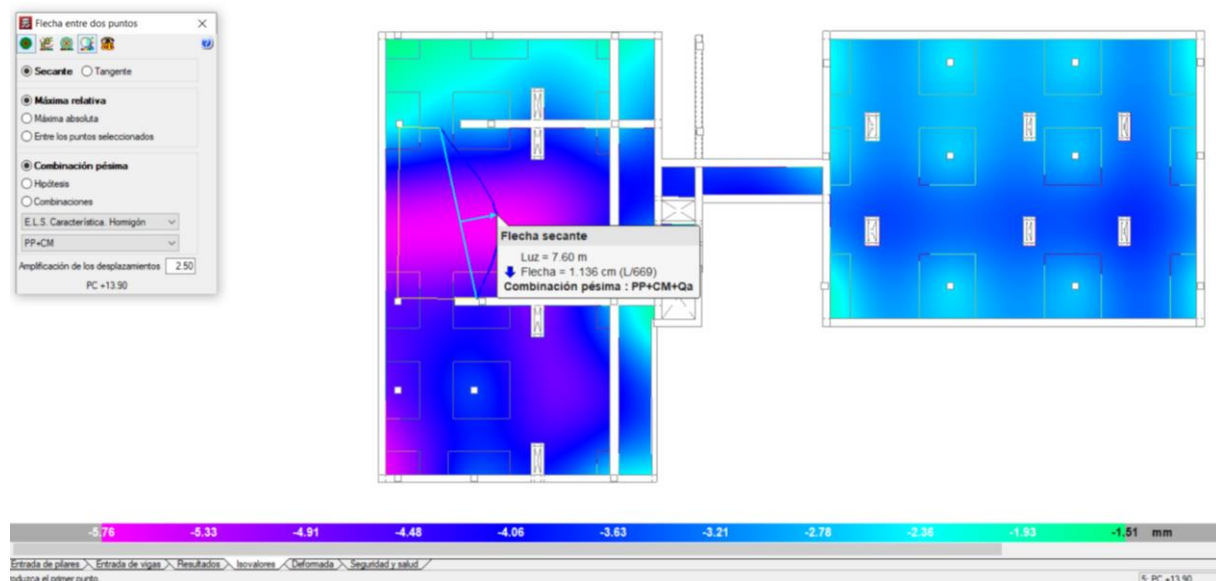


Imagen 79: Isovalores, Flechas forjado, Planta Cuarta, Módulo D

- Flechas en Planta Cubierta

Flecha mínima en planta L/709

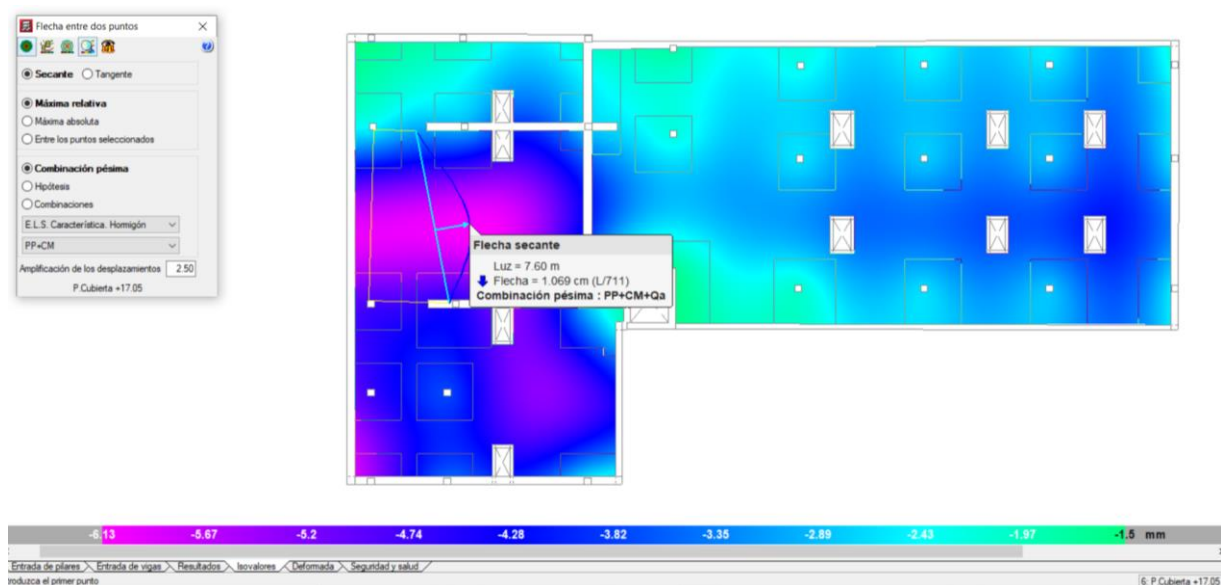


Imagen 80: Isovalores, Flechas forjado, Planta Cubierta, Módulo D

En todas las imágenes anteriores hemos intentado medir la flecha en los lugares más desfavorables, así se observa que en los forjados no hay flechas mayores de  $L/500$ , excepto en planta primera, justo en la zona 1 de la deformada, indicada anteriormente.

Dicha flecha se provoca a causa de las vigas que tiene a cada lado ya que eran zunchos estructurales para poder cerrar el paño, además en la realidad dos de las vigas serán constituidas como un muro de fábrica, por ello optamos por cambiar la tipología de viga a una plana con un mayor ancho y canto.

Durante el análisis de las vigas nos fijamos en las plantas tercera y cuarta, presentando así una flecha considerable fuera de los límites establecidos para Flecha a plazo infinito  $L/500$ .

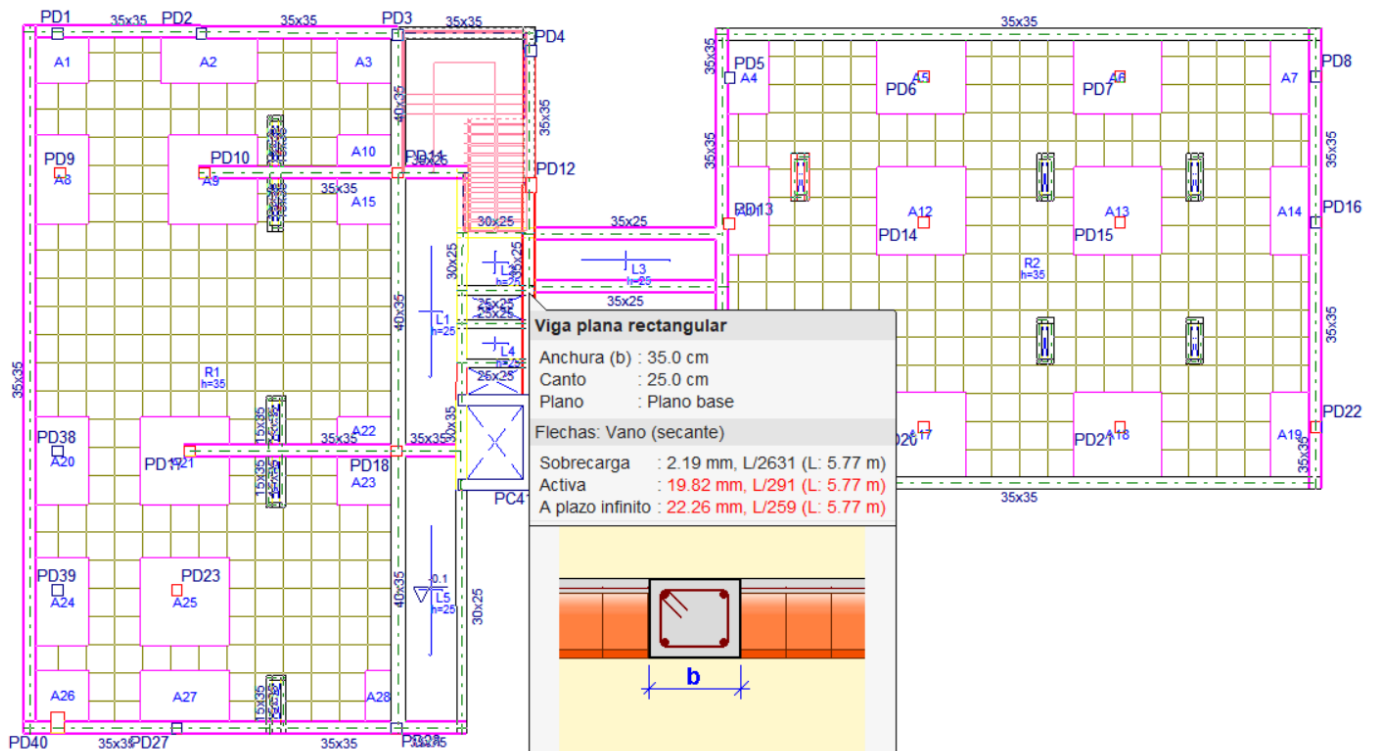


Imagen 81: Flechas en Vigas, Planta Segunda, Módulo D

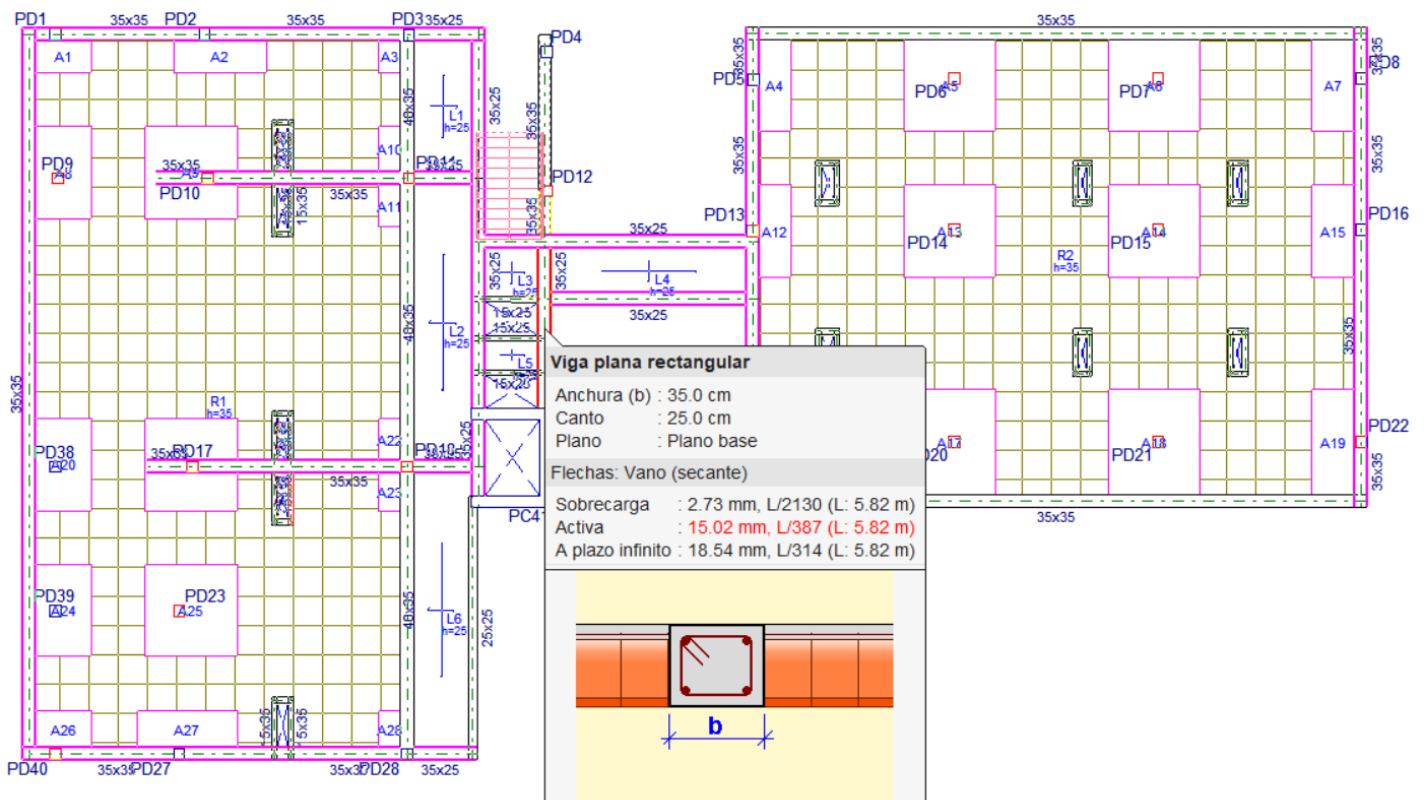


Imagen 82: Flechas en Vigas, Planta Tercera, Módulo D



### 3.4. Conclusiones

#### 3.4.1. Conclusiones respecto a los resultados obtenidos

Después de realizar todo el análisis y cálculo de la estructura, en la cual estudiamos los diferentes elementos de la estructura; cimentación por losa, forjados reticulares, pilares y vigas, por lo que cabe destacar.

#### VI. Punzonamiento.

En ambos módulos C y D, se observa que en los pilares de los extremos existe un error común entre todos. Es un problema en el perímetro crítico, por una zona sin armadura de punzonamiento. En algunos de ellos se pudo solucionar aumentando el tamaño del ábaco, para que así la tensión máxima resistente de la losa sea superior a la del cálculo.

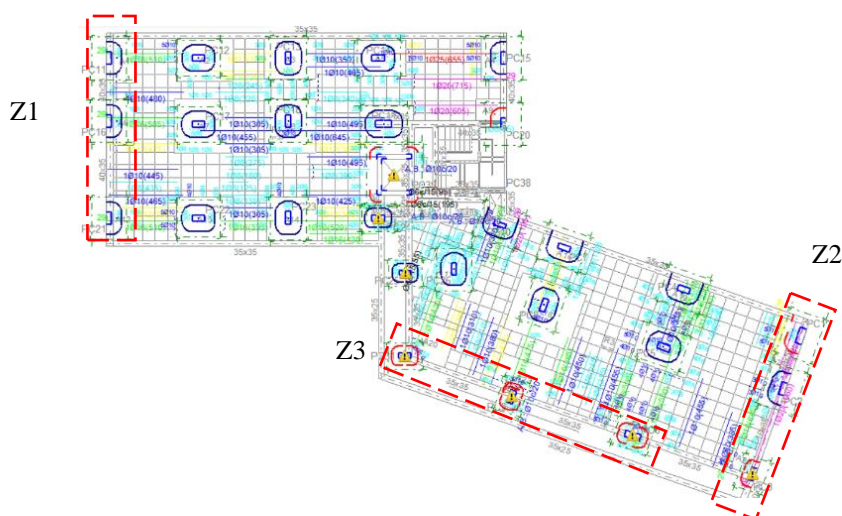


Imagen 83: Planta Segunda, Módulo C

En la imagen 83, señalamos tres zonas conflictivas por el cálculo de punzonamiento, como he comentado anteriormente, algunos de ellos se pueden solventar aumentando el tamaño del ábaco, como se refleja en la zona Z1. Por el contrario, las zonas Z2 y Z3 precisarán de una armadura de punzonamiento. Las cuales varían tanto en la cuantía como en el diseño.

Además, en el módulo D, se observa que en la pantalla que contiene el núcleo del ascensor, no presenta comprobaciones de cálculo por punzonamiento, en las plantas Segunda, Tercera y Cuarta.

Dichas comprobaciones no se realizan, ya que el frente del ascensor se encuentra situado en una losa de canto 25 la cual se sitúa 0.10 m por debajo de la cara superior del forjado reticular.

Para poder solventar dicho error y que nos compruebe el punzonamiento en el núcleo del ascensor se opta por dos actuaciones, una de ellas es nivelar las losas con el forjado reticular, ya que observando la documentación fotográfica se observa que dicha solución también la adoptaron a la hora de la ejecución de la obra.

En la imagen 84, se observa como a su izquierda se sitúa una puerta de entrada para los alojamientos universitarios y no se aprecia desnivel ninguno entre las galerías exteriores y el interior del alojamiento.



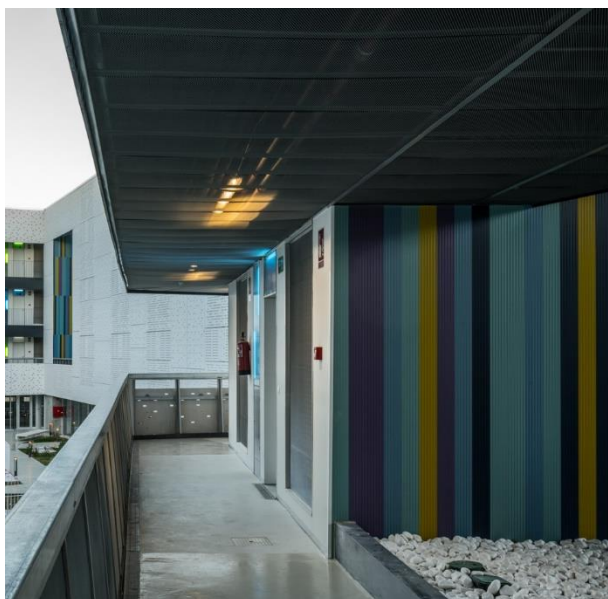


Imagen 84: Galería Exterior, Módulo D

Aun así, en los núcleos de ascensor se encuentra un error de zona sin armado de punzonamiento. Por lo que se verán reforzados por las armaduras de punzonamiento, dependiendo de la diferencia entre las tensiones, se utilizarán con una mayor o menos cuantía.

## VII. Vigas

En las vigas principalmente se observa que en el modulo D, tienen problemas de flechas, principalmente en Planta Tercera y Cuarta, ubicados en las mismas zonas, ambas son en la viga de borde de la losa que une el núcleo del ascensor con el núcleo de escaleras. Suponemos que podrían ser producidas por el cambio de canto, por ello obligamos a las losas que acomete en dichas vigas a aumentar su canto en 10 cm para que así sea del mismo canto que los forjados reticulares de 30+5.

Además, se le deberán de añadir refuerzos de punzonamiento, para así asegurarse que cumpla.

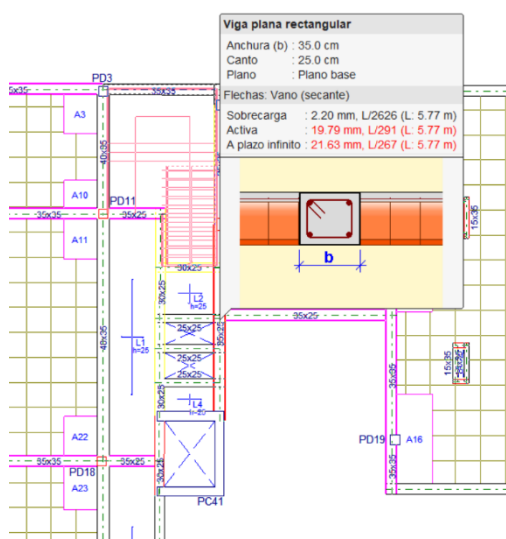


Imagen 84: Planta Tercera, Módulo D

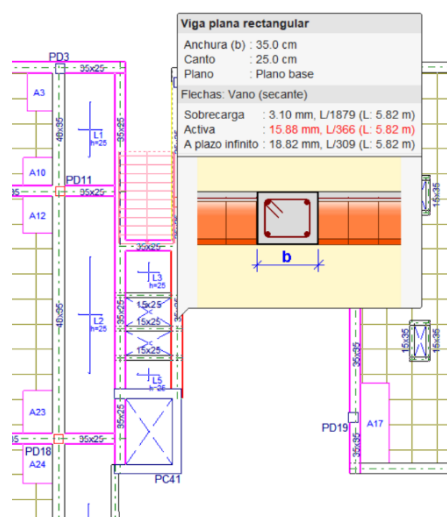


Imagen 84: Planta Cuarta, Módulo D

## VIII. Forjados

Por último, notamos que en planta primera en el módulo D, obtenemos una flecha en el forjado inferior a la permitida de  $L/400$ .

Dicha flecha la intentaremos solucionar intentando ampliar el área de los ábacos de los extremos (ábacos señalados en recuadros rojos), para acotar la flecha. Y además la viga que se encuentra a la derecha de la imagen 85, se introdujo como una viga de  $15 \times 35$  (señalada en la imagen 85, en el recuadro señalado en verde), ya que es un muro de fábrica, (se debió de introducir así en el programa CypeCad, primero introduciremos el muro de fábrica y luego la viga para delimitar el forjado y poder generar el ábaco) y cambiaremos el tamaño de la viga por una estándar del proyecto es decir de  $35 \times 35$ cm.

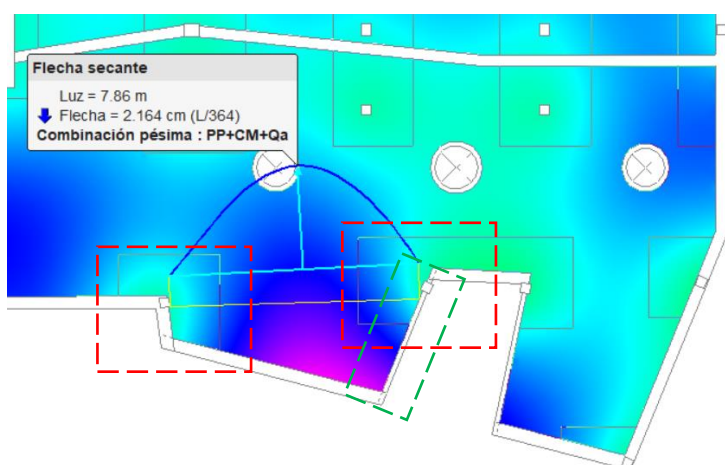


Imagen 85: Planta Primera, Módulo D, Inicial

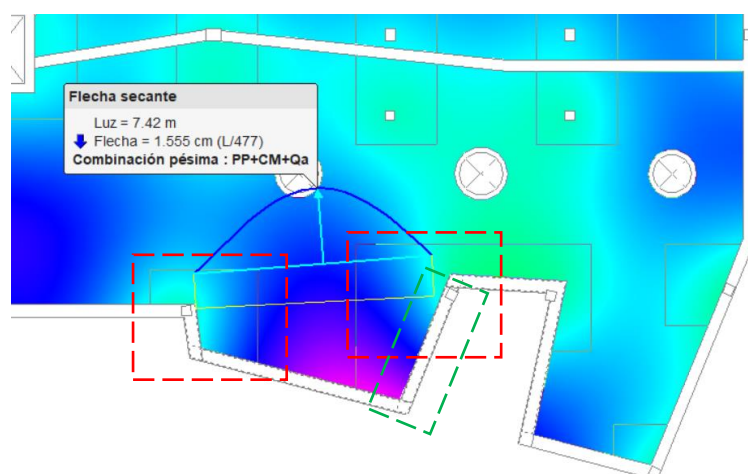


Imagen 86: Planta Primera, Módulo D, Solución final

### 3.4.2. Conclusiones personales

Las conclusiones que se pueden sacar a raíz de la realización del Proyecto de Finde Grado son varias desde la aplicación de los conocimientos adquiridos durante los estudios, hasta el aprendizaje con nuevos programas.

El hecho de utilizar una herramienta como CYPECAD, no hace más simple el trabajo de cálculo, sino que lo optimiza, lo hace más preciso y completo y ayuda a examinar con más detalle las situaciones singulares en las que se ve envuelta la estructura. Tener utilidades de Isovalores y deformadas, así como rangos de colores nos ayuda mucho visualmente, evitando que se nos pase por alto alguna zona particular a analizar.

No obstante, todo el cálculo es analizado por una persona física, por ello el programa es una gran ayuda como herramienta de cálculo, pero aun así han sido muchísimas las horas trabajadas en la estructura a través del programa.

Personalmente, comencé con unas ideas sobre cómo debería administrar el tiempo y seguir una planificación, pero sinceramente no sirvió de nada ya que trabajar con el programa me ha supuesto muchas más horas de trabajo tanto de corrección de los errores o avisos que me ha generado el programa, como horas perdidas por el tiempo de cálculo.

CYPECAD es un programa suficiente para muchos tipos de proyectos, con muchas funcionalidades y, ahora también, con herramientas para trabajar en BIM. Hay más programas informáticos para cálculos estructurales, cada uno con sus particularidades, que se adaptarán a un tipo de edificación u otro.

#### IV. BIBLIOGRAFÍA

- Instrucción de Hormigón Estructural EHE-08
- CTE Código Técnico de la Edificación
- NCSE-02 Norma de Construcción Sismorresistente
- “Estructuras o Por qué las Cosas no Se Caen”. E. Gordon
- “Los forjados reticulares, diseño, análisis, construcción y patologías” Florentino Regalado Tesoro
- <http://soporte.cype.es/>
- <https://www.cymper.com/blog/como-calculas-juntas-de-dilatacion-en-fachadas/>
- Proyectos de análisis, cálculos y comprobación de estructuras, disponible en la biblioteca virtual de la Escuela Superior de Arquitectura de la Universidad de Sevilla
- PROYECTO ORIGINAL. 145 Alojamientos Universitarios, Guarderías y Aparcamientos en el Campus ‘Las Lagunillas’- Jaén.

d. **LISTADOS DE CALCULO**

MODULO C

01. Listado de datos de obra
02. Medición de superficies y volúmenes
03. Listado de Combinaciones
04. Listado de tensiones del terreno bajo vigas de cimentación
05. Cuantías de obra
06. Comprobaciones E.L.U. en Píares
07. Comprobaciones E.L.U. en Vigas
08. Comprobaciones de punzonamiento
09. Desplazamiento de pilares
10. Listado de escaleras

MODULO D

01. Listado de datos de obra
02. Medición de superficies y volúmenes
03. Listado de Combinaciones
04. Listado de tensiones del terreno bajo vigas de cimentación
05. Cuantías de obra
06. Comprobaciones E.L.U. en Píares
07. Comprobaciones E.L.U. en Vigas
08. Comprobaciones de punzonamiento
09. Desplazamiento de pilares
10. Listado de escaleras

## e. LISTADO DE PLANOS

### Originales del Proyecto

01. Plano Situación y emplazamiento

#### Planos de Arquitectura

- 02. Arquitectura en Planta Sótano (e: 1/100)
- 03. Arquitectura en Planta Baja (e: 1/100)
- 04. Arquitectura en Planta Primera (e: 1/100)
- 05. Arquitectura en Planta Segunda (e: 1/100)
- 06. Arquitectura en Planta Tercera (e: 1/100)
- 07. Arquitectura en Planta Segunda (e: 1/100)
- 08. Arquitectura en Planta Segunda (e: 1/100)

#### Planos Secciones

- 15. Secciones S1 y S2 (e:1/100)
- 16. Secciones S3, S4, S5, S6 y S7 (e:1/100)
- 17. Secciones S7 y S8 (e:1/100)

### Planos de Estructuras

- 01. CUADRO PILARES I
- 02. CUADRO PILARES II

- 03. PLANTA SÓTANO Armadura Longitudinal y Transversal Superior (e: 1/100)
- 04. PLANTA BAJA Armadura Longitudinal y Transversal Superior (e: 1/100)
- 05. PLANRA PRIMERA Armadura Longitudinal y Transversal Superior (e: 1/100)
- 06. PLANTA SEGUNDA Y TERCERA Armadura Longitudinal y Transversal Superior (e: 1/100)
- 07. PLANTA CUARTA Y CUBIERTA Armadura Longitudinal y Transversal Superior (e: 1/100)

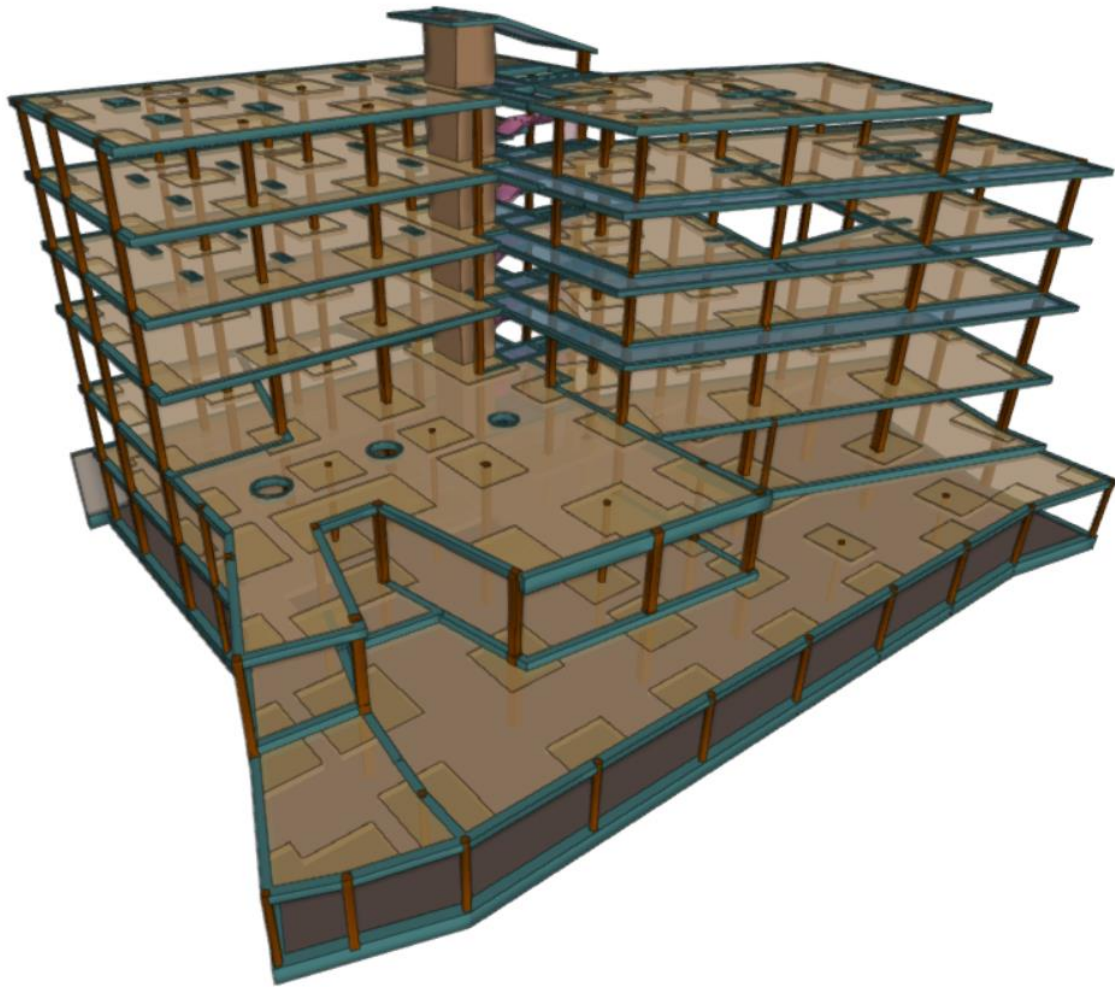
- 08. PLANTA SÓTANO Armadura Longitudinal y Transversal Inferior (e: 1/100)
- 09. PLANTA BAJA Armadura Longitudinal y Transversal Inferior (e: 1/100)
- 10. PLANRA PRIMERA Armadura Longitudinal y Transversal Inferior (e: 1/100)
- 11. PLANTA SEGUNDA Y TERCERA Armadura Longitudinal y Transversal Inferior (e: 1/100)
- 12. PLANTA CUARTA Y CUBIERTA Armadura Longitudinal y Transversal Inferior (e: 1/100)
- 13. PLANTA CASTILLETE +7 Armadura Longitudinal y Transversal Superior e Inferior (e: 1/50)

- 14. PLANTA SÓTANO Replanteo y Armado de punzonamiento (e: 1/100)
- 15. PLANTA BAJA Replanteo y Armado de punzonamiento (e: 1/100)
- 16. PLANRA PRIMERA Replanteo y Armado de punzonamiento (e: 1/100)
- 17. PLANTA SEGUNDA Replanteo y Armado de punzonamiento (e: 1/100)
- 18. PLANTA TERCERA Replanteo y Armado de punzonamiento (e: 1/100)
- 19. PLANTA CUARTA Replanteo y Armado de punzonamiento (e: 1/100)
- 20. PLANTA CUBIERTA +7 Replanteo y Armado de punzonamiento (e: 1/100)

- 21. PLANTA SÓTANO Armado de Pórticos (e: 1/100)
- 22. PLANTA BAJA Armado de Pórticos (e: 1/100)
- 23. PLANRA PRIMERA Armado de Pórticos (e: 1/100)
- 24. PLANTA SEGUNDA Armado de Pórticos (e: 1/100)
- 25. PLANTA TERCERA Armado de Pórticos (e: 1/100)
- 26. PLANTA CUARTA Armado de Pórticos (e: 1/100)
- 27. PLANTA CUBIERTA +7 Armado de Pórticos (e: 1/100)
- 28. Escaleras Planta Sótano, Baja y Primera (1/50)
- 29. Escaleras Planta Segunda, Tercera y Cuarta (1/50)



#### d. LISTADOS DE CALCULO



#### MODULO C

01. Listado de datos de obra
02. Medición de superficies y volúmenes
03. Listado de Combinaciones
04. Listado de tensiones del terreno bajo vigas de cimentación
05. Cuantías de obra
06. Comprobaciones E.L.U. en Pares
07. Comprobaciones E.L.U. en Vigas
08. Comprobaciones de punzonamiento
09. Desplazamiento de pilares
10. Listado de escaleras

## ÍNDICE

1.- VERSIÓN DEL PROGRAMA Y NÚMERO DE LICENCIA.....	2
2.- DATOS GENERALES DE LA ESTRUCTURA.....	2
3.- NORMAS CONSIDERADAS.....	2
4.- ACCIONES CONSIDERADAS.....	2
4.1.- Gravitatorias.....	2
4.2.- Viento.....	2
4.3.- Sismo .....	3
4.3.1.- Datos generales de sismo.....	4
4.4.- Hipótesis de carga.....	4
4.5.- Leyes de presiones sobre muros.....	5
4.6.- Listado de cargas.....	5
5.- ESTADOS LÍMITE.....	12
6.- SITUACIONES DE PROYECTO.....	12
6.1.- Coeficientes parciales de seguridad ( $\gamma$ ) y coeficientes de combinación ( $\gamma$ ).....	13
6.2.- Combinaciones.....	16
7.- DATOS GEOMÉTRICOS DE GRUPOS Y PLANTAS.....	19
8.- DATOS GEOMÉTRICOS DE PILARES, PANTALLAS Y MUROS.....	19
8.1.- Pilares.....	19
8.2.- Pantallas.....	21
8.3.- Muros.....	21
9.- DIMENSIONES, COEFICIENTES DE EMPOTRAMIENTO Y COEFICIENTES DE PANDEO PARA CADA PLANTA.....	22
10.- LISTADO DE PAÑOS.....	27
11.- LOSAS Y ELEMENTOS DE CIMENTACIÓN.....	27
12.- MATERIALES UTILIZADOS.....	28
12.1.- Hormigones.....	28
12.2.- Aceros por elemento y posición.....	28
12.2.1.- Aceros en barras.....	28
12.2.2.- Aceros en perfiles.....	28



# Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 26/05/20

## 1.- VERSIÓN DEL PROGRAMA Y NÚMERO DE LICENCIA

Versión: 2020

Número de licencia: 120040

## 2.- DATOS GENERALES DE LA ESTRUCTURA

Proyecto: Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Clave: 01.V.TFG\_MODULO-C

## 3.- NORMAS CONSIDERADAS

Hormigón: EHE-08

Aceros conformados: CTE DB SE-A

Aceros laminados y armados: CTE DB SE-A

Categoría de uso: A. Zonas residenciales

## 4.- ACCIONES CONSIDERADAS

### 4.1.- Gravitatorias

Planta	S.C.U (kN/m <sup>2</sup> )	Cargas muertas (kN/m <sup>2</sup> )
Forjado 7	2.0	2.5
P.Cubierta +17.05	1.0	3.7
PC +13.90	1.0	2.4
PT +10.75	2.0	2.4
PS +7.60	2.0	2.4
PP +3.70	3.0	3.0
PB -0.10	3.0	2.3
PSot - 3.75	3.0	3.5

### 4.2.- Viento

CTE DB SE-AE

Código Técnico de la Edificación.

Documento Básico Seguridad Estructural - Acciones en la Edificación

Zona eólica: A

Grado de aspereza: III. Zona rural accidentada o llana con obstáculos

La acción del viento se calcula a partir de la presión estática  $q_e$  que actúa en la dirección perpendicular a la superficie expuesta. El programa obtiene de forma automática dicha presión, conforme a los criterios del Código Técnico de la Edificación DB-SE AE, en función de la geometría del edificio, la zona eólica y grado de aspereza seleccionados, y la altura sobre el terreno del punto considerado:

$$q_e = q_b \cdot c_e \cdot c_p$$

Donde:

$q_b$  Es la presión dinámica del viento conforme al mapa eólico del Anejo D.

$c_e$  Es el coeficiente de exposición, determinado conforme a las especificaciones del Anejo D.2, en función del grado de aspereza del entorno y la altura sobre el terreno del punto considerado.

$c_p$  Es el coeficiente eólico o de presión, calculado según la tabla 3.5 del apartado 3.3.4, en función de la esbeltez del edificio en el plano paralelo al viento.



## Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 26/05/20

$q_b$ (kN/m <sup>2</sup> )	Viento X			Viento Y		
	esbeltez	$c_p$ (presión)	$c_p$ (succión)	esbeltez	$c_p$ (presión)	$c_p$ (succión)
0.420	0.64	0.75	-0.40	0.48	0.70	-0.39

Presión estática			
Planta	$C_e$ (Coef. exposición)	Viento X (kN/m <sup>2</sup> )	Viento Y (kN/m <sup>2</sup> )
Forjado 7	2.80	1.358	1.284
P.Cubierta +17.05	2.70	1.310	1.239
PC +13.90	2.57	1.244	1.176
PT +10.75	2.40	1.163	1.100
PS +7.60	2.18	1.057	1.000
PP +3.70	1.76	0.851	0.805
PB -0.10	1.42	0.690	0.653

Anchos de banda		
Plantas	Ancho de banda Y (m)	Ancho de banda X (m)
Forjado 7	8.25	5.00
PS +7.60, PT +10.75, PC +13.90 y P.Cubierta +17.05	43.20	33.00
PB -0.10 y PP +3.70	44.70	33.00

No se realiza análisis de los efectos de 2º orden

Coefficientes de Cargas

+X: 1.00      -X: 1.00

+Y: 1.00      -Y: 1.00

Cargas de viento		
Planta	Viento X (kN)	Viento Y (kN)
Forjado 7	15.124	8.669
P.Cubierta +17.05	165.471	119.548
PC +13.90	169.221	122.257
PT +10.75	158.207	114.300
PS +7.60	160.968	116.295
PP +3.70	146.519	102.304
PB -0.10	0.000	0.000

Conforme al artículo 3.3.2., apartado 2 del Documento Básico AE, se ha considerado que las fuerzas de viento por planta, en cada dirección del análisis, actúan con una excentricidad de  $\pm 5\%$  de la dimensión máxima del edificio.

### 4.3.- Sismo

Norma utilizada: NCSE-02

Norma de Construcción Sismorresistente NCSE-02

Método de cálculo: Análisis mediante espectros de respuesta (NCSE-02, 3.6.2)





# Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 26/05/20

## 4.3.1.- Datos generales de sismo

Caracterización del emplazamiento

$a_b$ : Aceleración básica (NCSE-02, 2.1 y Anejo 1)

$a_b$  : 0.070 g

K: Coeficiente de contribución (NCSE-02, 2.1 y Anejo 1)

K : 1.00

Tipo de suelo (NCSE-02, 2.4): Tipo III

Sistema estructural

Ductilidad (NCSE-02, Tabla 3.1): Ductilidad baja

W: Amortiguamiento (NCSE-02, Tabla 3.1)

W : 5.00 %

Tipo de construcción (NCSE-02, 2.2): Construcciones de importancia normal

Parámetros de cálculo

Número de modos de vibración que intervienen en el análisis: Según norma

Fracción de sobrecarga de uso

: 0.50

Fracción de sobrecarga de nieve

: 1.00

Efectos de la componente sísmica vertical

No se consideran

Se realiza análisis de los efectos de 2º orden

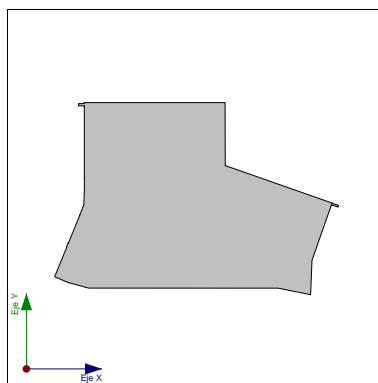
Valor para multiplicar los desplazamientos 1.00

Criterio de armado a aplicar por ductilidad: Ninguno

Direcciones de análisis

Acción sísmica según X

Acción sísmica según Y



Proyección en planta de la obra

## 4.4.- Hipótesis de carga

Automáticas	Peso propio Cargas muertas Sobrecarga de uso Sismo X Sismo Y Viento +X exc. + Viento +X exc. - Viento -X exc. + Viento -X exc. - Viento +Y exc. + Viento +Y exc. - Viento -Y exc. + Viento -Y exc. -
-------------	--



# Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 26/05/20

## 4.5.- Leyes de presiones sobre muros

Empujes del terreno			
Referencia	Hipótesis	Descripción	Muro
Empuje de Defecto	Cargas muertas	Con relleno: Cota -0.10 m Ángulo de talud 0.00 Grados Densidad aparente 18.00 kN/m <sup>3</sup> Densidad sumergida 11.00 kN/m <sup>3</sup> Ángulo rozamiento interno 26.00 Grados Evacuación por drenaje 1.00 %	M1, M15, M14

## 4.6.- Listado de cargas

Cargas especiales introducidas (en kN, kN/m y kN/m<sup>2</sup>)

Grupo	Hipótesis	Tipo	Valor	Coordenadas
Sot - 3.75	Peso propio	Lineal	3.21	(69.18,50.63) (70.68,50.63)
	Peso propio	Lineal	8.24	(70.68,52.89) (69.18,52.89)
	Peso propio	Lineal	7.83	(69.08,52.79) (69.08,51.29)
	Peso propio	Lineal	17.25	(74.71,52.89) (73.21,52.89)
	Peso propio	Lineal	16.44	(74.81,51.29) (74.81,52.79)
	Peso propio	Lineal	19.44	(73.21,49.13) (74.71,49.13)
	Peso propio	Lineal	19.16	(74.81,49.23) (74.81,50.73)
	Cargas muertas	Lineal	3.62	(69.18,50.63) (70.68,50.63)
	Cargas muertas	Lineal	6.02	(70.68,52.89) (69.18,52.89)
	Cargas muertas	Lineal	5.59	(69.08,52.79) (69.08,51.29)
	Cargas muertas	Lineal	6.75	(74.71,52.89) (73.21,52.89)
	Cargas muertas	Lineal	5.84	(74.81,51.29) (74.81,52.79)
	Cargas muertas	Lineal	6.30	(73.21,49.13) (74.71,49.13)
	Cargas muertas	Lineal	6.05	(74.81,49.23) (74.81,50.73)
	Cargas muertas	Superficial	1.00	(69.19,47.16) (74.78,47.16) (74.78,49.25) (71.92,49.25) (71.92,48.81) (69.16,48.81)
	Sobrecarga de uso	Lineal	2.20	(69.18,50.63) (70.68,50.63)
	Sobrecarga de uso	Lineal	4.00	(70.68,52.89) (69.18,52.89)
	Sobrecarga de uso	Lineal	3.71	(69.08,52.79) (69.08,51.29)
	Sobrecarga de uso	Lineal	4.34	(74.71,52.89) (73.21,52.89)
	Sobrecarga de uso	Lineal	3.78	(74.81,51.29) (74.81,52.79)
	Sobrecarga de uso	Lineal	4.11	(73.21,49.13) (74.71,49.13)
	Sobrecarga de uso	Lineal	3.90	(74.81,49.23) (74.81,50.73)
	Sobrecarga de uso	Superficial	1.00	(71.98,48.27) (73.91,48.27) (73.91,47.16) (71.97,47.16)
	Sobrecarga de uso	Superficial	7.00	(74.92,52.88) (67.20,52.88) (67.20,58.40) (74.93,58.40)
	Sobrecarga de uso	Superficial	2.00	(90.06,25.07) (84.56,26.16) (51.01,26.16) (45.13,28.08) (47.36,33.61) (49.74,39.32) (50.35,43.27) (50.35,58.42) (66.98,58.42) (66.98,52.84) (69.10,52.84) (69.10,51.30) (67.04,51.30) (67.04,48.67) (69.12,48.67) (69.12,47.07) (76.42,47.07) (93.76,40.97) (90.41,31.14)
PB -0.10	Peso propio	Lineal	3.20	(71.99,50.73) (71.99,49.23)



# Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 26/05/20

Producido por una versión educativa de CYPE

Grupo	Hipótesis	Tipo	Valor	Coordenadas
	Peso propio	Lineal	4.61	(70.32,50.70) (71.92,50.70)
	Peso propio	Lineal	12.47	(71.92,53.06) (70.32,53.06)
	Peso propio	Lineal	19.17	(74.92,53.06) (73.32,53.06)
	Peso propio	Lineal	21.28	(73.32,49.09) (74.92,49.09)
	Cargas muertas	Lineal	10.75	(74.94,47.60) (74.94,49.03)
	Cargas muertas	Lineal	10.75	(74.94,49.03) (74.94,53.10)
	Cargas muertas	Lineal	10.75	(93.02,39.10) (74.95,47.55)
	Cargas muertas	Lineal	10.75	(51.34,32.57) (53.51,39.77)
	Cargas muertas	Lineal	10.75	(55.99,39.62) (57.69,31.42)
	Cargas muertas	Lineal	10.75	(69.09,30.47) (68.95,38.59)
	Cargas muertas	Lineal	10.75	(74.98,53.17) (74.98,58.42)
	Cargas muertas	Lineal	10.75	(74.93,53.20) (67.10,53.20)
	Cargas muertas	Lineal	7.45	(50.41,58.48) (50.41,40.94)
	Cargas muertas	Lineal	7.45	(50.36,40.94) (45.13,28.08)
	Cargas muertas	Lineal	7.45	(90.10,25.04) (90.39,31.16)
	Cargas muertas	Lineal	7.45	(90.41,31.24) (93.77,40.94)
	Cargas muertas	Lineal	3.68	(71.99,50.73) (71.99,49.23)
	Cargas muertas	Lineal	4.24	(70.32,50.70) (71.92,50.70)
	Cargas muertas	Lineal	8.80	(71.92,53.06) (70.32,53.06)
	Cargas muertas	Lineal	10.58	(74.92,53.06) (73.32,53.06)
	Cargas muertas	Lineal	10.02	(73.32,49.09) (74.92,49.09)
	Cargas muertas	Superficial	0.74	(70.30,51.28) (70.30,53.10) (66.32,53.10) (66.16,52.95) (65.38,49.07) (67.10,49.07) (67.10,51.20)
	Cargas muertas	Superficial	1.20	(50.40,41.07) (50.40,44.54) (61.66,44.54) (61.66,45.59) (64.68,45.59) (64.44,44.76) (64.62,44.54) (81.70,36.48) (84.93,35.05) (91.01,32.72) (90.37,30.95) (90.25,28.88) (69.22,36.45) (68.89,39.82) (55.90,39.82) (56.72,35.90) (52.44,36.35) (53.46,39.80) (50.13,40.12)
	Cargas muertas	Superficial	1.20	(61.69,45.65) (64.64,45.65) (66.18,53.08) (74.97,53.08) (74.97,58.46) (50.45,58.46) (50.45,54.00) (61.61,54.00)
	Cargas muertas	Superficial	1.02	(45.07,28.02) (47.30,27.08) (48.45,26.61) (50.99,26.09) (84.49,26.09) (90.09,24.98) (90.28,28.71) (90.26,28.80) (69.17,36.27) (69.54,30.17) (57.72,31.49) (56.73,35.87) (52.45,36.31) (51.30,32.65) (47.29,33.61)
	Cargas muertas	Superficial	2.16	(93.14,39.07) (93.74,41.03) (75.64,47.31)
	Sobrecarga de uso	Lineal	2.18	(71.99,50.73) (71.99,49.23)
	Sobrecarga de uso	Lineal	3.24	(70.32,50.70) (71.92,50.70)
	Sobrecarga de uso	Lineal	7.03	(71.92,53.06) (70.32,53.06)
	Sobrecarga de uso	Lineal	7.94	(74.92,53.06) (73.32,53.06)
	Sobrecarga de uso	Lineal	7.63	(73.32,49.09) (74.92,49.09)
	Sobrecarga de uso	Superficial	1.00	(50.11,40.15) (50.35,44.56) (61.72,44.67) (61.73,45.67) (64.70,45.63) (64.51,44.74) (64.79,44.47) (91.02,32.72) (90.40,31.02) (90.12,28.98) (69.18,36.50) (68.95,39.82) (56.01,39.75) (56.76,35.97) (52.35,36.52) (53.35,39.85)



# Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 26/05/20

Grupo	Hipótesis	Tipo	Valor	Coordenadas
	Sobrecarga de uso	Superficial	1.00	(71.95,48.18) (73.91,48.18) (73.91,47.25) (71.95,47.25)
	Sobrecarga de uso	Superficial	2.00	(70.27,42.07) (91.01,32.81) (93.12,39.05) (75.64,47.18) (74.93,47.29) (72.78,47.16)
	Sobrecarga de uso	Superficial	2.00	(57.77,31.59) (55.93,39.79) (68.98,39.84) (69.52,30.14)
PP +3.70	Peso propio	Lineal	5.94	(70.63,50.80) (70.63,49.20)
	Peso propio	Lineal	6.74	(70.53,53.05) (70.53,51.41)
	Peso propio	Lineal	22.38	(75.05,53.15) (73.41,53.15)
	Peso propio	Lineal	24.50	(73.41,49.07) (75.05,49.07)
	Cargas muertas	Lineal	12.46	(55.89,46.38) (58.60,57.53)
	Cargas muertas	Lineal	8.00	(74.98,47.60) (93.76,41.01)
	Cargas muertas	Lineal	12.46	(58.59,57.57) (50.38,57.84)
	Cargas muertas	Lineal	12.89	(64.51,57.35) (74.92,58.46)
	Cargas muertas	Lineal	12.89	(74.84,53.09) (65.61,53.06)
	Cargas muertas	Lineal	12.89	(70.24,44.13) (70.17,47.13)
	Cargas muertas	Lineal	12.89	(70.14,47.04) (73.86,47.14)
	Cargas muertas	Lineal	12.89	(78.85,33.62) (82.82,44.77)
	Cargas muertas	Lineal	12.89	(89.68,29.66) (93.64,40.99)
	Cargas muertas	Lineal	8.00	(74.99,47.58) (74.99,48.83)
	Cargas muertas	Lineal	8.00	(74.96,53.17) (74.96,58.51)
	Cargas muertas	Lineal	5.84	(70.63,50.80) (70.63,49.20)
	Cargas muertas	Lineal	7.49	(70.53,53.05) (70.53,51.41)
	Cargas muertas	Lineal	14.57	(75.05,53.15) (73.41,53.15)
	Cargas muertas	Lineal	14.00	(73.41,49.07) (75.05,49.07)
	Cargas muertas	Superficial	0.27	(65.60,53.11) (74.94,53.11) (74.94,58.40) (64.53,57.27)
	Cargas muertas	Superficial	0.27	(50.38,57.83) (50.38,46.42) (55.84,46.42) (58.59,57.70)
	Cargas muertas	Superficial	0.27	(67.44,37.91) (68.50,40.68) (67.63,44.04) (70.23,44.04) (70.23,47.05) (74.98,47.05) (74.98,47.59) (93.88,41.00) (89.78,29.59)
	Cargas muertas	Superficial	0.23	(71.73,47.18) (73.87,47.18) (73.87,48.08) (73.87,48.11) (71.75,48.11)
	Cargas muertas	Superficial	1.90	(63.76,31.19) (66.24,30.90) (63.65,36.00) (63.70,38.43) (67.84,39.06) (68.47,40.55) (63.70,41.46) (65.01,47.50) (67.28,47.50) (67.43,47.19) (69.13,47.19) (69.13,48.70) (65.28,48.70) (65.85,51.27) (64.98,54.95) (60.97,49.88) (57.18,51.43) (56.66,49.23) (61.55,41.86) (50.39,41.58) (50.35,40.76) (50.10,40.07) (50.09,39.98) (52.58,39.90) (61.54,40.05) (61.45,37.18) (63.75,31.21)
	Cargas muertas	Superficial	1.00	(63.76,31.19) (66.23,30.90) (63.65,36.00) (63.67,38.50) (67.84,39.06) (68.39,40.56) (63.63,41.48) (65.02,47.54) (67.31,47.49) (67.44,47.22) (69.13,47.22) (69.13,48.73) (65.28,48.70) (65.84,51.28) (64.93,54.95) (60.98,49.84) (57.16,51.40) (56.64,49.27) (61.53,41.93) (50.41,41.59) (50.37,40.76) (49.99,39.94) (61.54,40.05) (61.48,37.13) (63.75,31.25)

Producido por una versión educativa de CYPE





## Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 26/05/20

Grupo	Hipótesis	Tipo	Valor	Coordenadas
	Sobrecarga de uso	Lineal	4.06	(70.63,50.80) (70.63,49.20)
	Sobrecarga de uso	Lineal	4.66	(70.53,53.05) (70.53,51.41)
	Sobrecarga de uso	Lineal	9.55	(75.05,53.15) (73.41,53.15)
	Sobrecarga de uso	Lineal	9.21	(73.41,49.07) (75.05,49.07)
PS +7.60	Peso propio	Lineal	6.73	(70.53,50.81) (70.53,49.17)
	Peso propio	Lineal	5.73	(70.55,52.98) (70.55,51.39)
	Peso propio	Lineal	19.49	(74.98,53.09) (73.38,53.09)
	Peso propio	Lineal	21.96	(73.38,49.09) (74.98,49.09)
	Cargas muertas	Lineal	8.07	(67.23,45.63) (50.44,45.63)
	Cargas muertas	Lineal	8.07	(50.37,58.54) (74.93,58.54)
	Cargas muertas	Lineal	8.07	(75.11,47.41) (78.92,46.15)
	Cargas muertas	Lineal	8.07	(86.36,43.47) (93.89,40.89)
	Cargas muertas	Lineal	5.07	(82.74,33.69) (86.30,43.47)
	Cargas muertas	Lineal	5.07	(75.44,36.29) (78.98,46.12)
	Cargas muertas	Lineal	5.07	(90.30,31.06) (69.01,38.58)
	Cargas muertas	Lineal	5.07	(69.02,38.60) (69.09,46.67)
	Cargas muertas	Lineal	7.11	(69.15,51.23) (50.45,51.23)
	Cargas muertas	Lineal	7.11	(50.43,52.90) (69.39,52.90)
	Cargas muertas	Lineal	8.07	(74.96,47.48) (74.96,49.04)
	Cargas muertas	Lineal	8.07	(74.98,53.14) (74.98,58.42)
	Cargas muertas	Lineal	7.50	(70.53,50.81) (70.53,49.17)
	Cargas muertas	Lineal	5.26	(70.55,52.98) (70.55,51.39)
	Cargas muertas	Lineal	11.65	(74.98,53.09) (73.38,53.09)
	Cargas muertas	Lineal	11.45	(73.38,49.09) (74.98,49.09)
	Cargas muertas	Superficial	0.29	(90.34,31.13) (82.94,33.72) (86.34,43.44) (93.76,40.82)
	Cargas muertas	Superficial	0.29	(75.38,36.34) (78.89,46.08) (75.08,47.31) (71.69,37.62)
	Cargas muertas	Superficial	0.29	(66.91,51.18) (66.91,48.54) (67.08,48.54) (67.08,45.70) (50.42,45.70) (50.42,51.21)
	Cargas muertas	Superficial	0.29	(50.34,52.95) (67.13,52.95) (67.13,53.15) (74.93,53.15) (74.93,58.60) (50.48,58.60)
	Cargas muertas	Superficial	0.94	(71.64,37.65) (73.83,43.93) (69.09,43.93) (69.09,38.51)
	Cargas muertas	Superficial	0.94	(73.82,44.03) (71.81,44.03) (71.81,47.21) (74.93,47.21)
	Cargas muertas	Superficial	0.90	(71.61,48.13) (73.92,48.13) (73.92,47.24) (71.63,47.24)
	Cargas muertas	Superficial	1.22	(78.67,35.07) (77.71,38.28) (78.61,41.50) (78.81,41.76) (81.08,42.48) (81.33,42.43) (81.56,42.17) (82.76,38.28) (82.40,35.55) (81.47,34.08)
	Cargas muertas	Superficial	1.94	(78.63,35.08) (75.44,36.22) (78.94,46.03) (86.32,43.50) (82.84,33.64) (81.45,34.06) (82.43,35.57) (82.79,38.33) (81.59,42.20) (81.35,42.46) (81.08,42.53) (78.79,41.80) (78.56,41.52) (77.69,38.26)
	Cargas muertas	Superficial	0.90	(89.68,29.40) (67.30,37.31) (67.30,46.70) (69.07,46.70) (69.07,38.46) (90.30,31.07)

Producido por una versión educativa de CYPE



# Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 26/05/20

Grupo	Hipótesis	Tipo	Valor	Coordenadas
<a href="#">Producido por una versión educativa de CYPE</a>	Cargas muertas	Superficial	1.00	(78.68,35.06) (77.77,38.29) (78.64,41.48) (78.87,41.69) (81.04,42.39) (81.30,42.39) (81.44,42.20) (82.73,38.18) (82.35,35.59) (81.43,34.13)
	Cargas muertas	Superficial	2.00	(69.12,43.90) (73.80,43.90) (71.62,37.58) (69.18,38.53)
	Cargas muertas	Superficial	0.65	(64.92,51.15) (66.97,51.15) (66.97,49.14) (64.93,49.14)
	Cargas muertas	Superficial	0.65	(72.15,53.15) (70.26,53.15) (70.26,55.44) (72.12,55.44)
	Cargas muertas	Superficial	0.65	(67.14,53.00) (64.88,53.00) (64.88,54.95) (67.14,54.95) (67.14,53.11)
	Cargas muertas	Superficial	0.65	(58.19,49.23) (53.63,49.23) (53.63,51.21) (58.16,51.21) (58.16,49.37)
	Cargas muertas	Superficial	0.65	(53.74,53.08) (53.74,54.96) (58.17,54.96) (58.17,53.05) (53.90,53.05)
	Cargas muertas	Superficial	0.65	(91.43,34.57) (90.15,35.03) (90.96,37.38) (92.37,36.88) (91.53,34.56)
	Cargas muertas	Superficial	0.65	(84.16,37.12) (85.55,36.64) (86.33,38.95) (84.95,39.43) (84.16,37.13)
	Cargas muertas	Superficial	0.65	(76.59,39.77) (75.23,40.24) (76.08,42.56) (77.41,42.07) (76.61,39.78)
	Sobrecarga de uso	Lineal	4.66	(70.53,50.81) (70.53,49.17)
	Sobrecarga de uso	Lineal	4.06	(70.55,52.98) (70.55,51.39)
	Sobrecarga de uso	Lineal	8.77	(74.98,53.09) (73.38,53.09)
	Sobrecarga de uso	Lineal	8.67	(73.38,49.09) (74.98,49.09)
	Sobrecarga de uso	Superficial	1.00	(67.28,46.73) (67.28,48.69) (69.19,48.69) (69.19,51.13) (69.43,51.13) (69.43,52.96) (74.92,52.96) (74.92,49.03) (71.45,49.03) (71.45,47.15) (71.45,46.78)
	Sobrecarga de uso	Superficial	1.00	(89.70,29.43) (90.28,31.06) (68.94,38.58) (68.98,46.68) (67.30,46.69) (67.30,37.29)
	Sobrecarga de uso	Superficial	1.00	(70.18,44.13) (70.18,46.68) (71.67,46.68) (71.67,44.09)
	Sobrecarga de uso	Superficial	2.00	(71.83,47.14) (74.81,47.14) (73.74,44.01) (71.87,44.01)
	Sobrecarga de uso	Superficial	2.00	(71.60,47.22) (71.60,48.13) (73.92,48.13) (73.92,47.24)
	Sobrecarga de uso	Superficial	1.00	(69.17,51.23) (69.17,52.93) (50.41,52.93) (50.41,51.23) (69.11,51.23)
PT +10.75	Peso propio	Lineal	5.27	(71.41,50.79) (71.41,49.19)
	Peso propio	Lineal	5.00	(71.46,52.95) (71.46,51.35)
	Peso propio	Lineal	16.97	(75.00,53.05) (73.40,53.05)
	Peso propio	Lineal	19.01	(73.40,49.05) (75.00,49.05)
	Cargas muertas	Lineal	8.40	(93.58,40.28) (93.80,40.91)
	Cargas muertas	Lineal	8.07	(74.79,58.46) (50.33,58.46)
	Cargas muertas	Lineal	8.07	(75.02,47.47) (79.00,46.08)
	Cargas muertas	Lineal	8.07	(86.48,43.52) (93.83,40.88)
	Cargas muertas	Lineal	8.07	(67.08,45.69) (50.41,45.69)
	Cargas muertas	Lineal	5.07	(75.45,36.27) (78.86,46.19)
	Cargas muertas	Lineal	5.07	(83.02,33.65) (86.40,43.52)



# Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 26/05/20

Grupo	Hipótesis	Tipo	Valor	Coordenadas
Producido por una versión educativa de CYPE	Cargas muertas	Lineal	5.07	(90.30,31.09) (69.00,38.66)
	Cargas muertas	Lineal	5.07	(69.00,38.66) (69.03,47.31)
	Cargas muertas	Lineal	7.11	(69.11,51.08) (50.41,51.08)
	Cargas muertas	Lineal	7.11	(50.38,52.98) (69.23,52.98)
	Cargas muertas	Lineal	8.07	(74.89,47.50) (74.89,49.00)
	Cargas muertas	Lineal	8.07	(74.97,53.11) (74.97,58.30)
	Cargas muertas	Lineal	5.17	(71.41,50.79) (71.41,49.19)
	Cargas muertas	Lineal	4.49	(71.46,52.95) (71.46,51.35)
	Cargas muertas	Lineal	11.79	(75.00,53.05) (73.40,53.05)
	Cargas muertas	Lineal	11.12	(73.40,49.05) (75.00,49.05)
	Cargas muertas	Superficial	0.90	(89.90,29.47) (90.37,31.03) (82.88,33.73) (84.10,37.23) (75.75,37.11) (75.50,36.29) (69.05,38.64) (69.05,46.66) (67.21,46.66) (67.21,45.55) (67.41,45.55) (67.41,37.33)
	Cargas muertas	Superficial	0.90	(71.58,48.16) (73.86,48.16) (73.86,47.33) (71.55,47.33)
	Cargas muertas	Superficial	0.94	(71.75,37.73) (73.91,43.97) (69.11,43.97) (69.11,38.68)
	Cargas muertas	Superficial	0.94	(73.83,44.05) (71.75,44.05) (71.75,47.18) (75.08,47.18)
	Cargas muertas	Superficial	0.94	(70.30,46.37) (71.58,46.37) (71.58,44.06) (70.28,44.06)
	Cargas muertas	Superficial	0.29	(50.37,53.11) (50.37,58.40) (74.79,58.40) (74.79,53.01) (69.34,53.01)
	Cargas muertas	Superficial	0.29	(50.37,51.06) (50.37,45.61) (67.09,45.61) (67.09,51.16)
	Cargas muertas	Superficial	0.29	(75.50,36.23) (71.84,37.68) (75.14,47.46) (78.98,46.07)
	Cargas muertas	Superficial	0.29	(83.03,33.67) (86.52,43.48) (93.88,40.85) (90.46,31.14)
	Sobrecarga de uso	Lineal	3.64	(71.41,50.79) (71.41,49.19)
	Sobrecarga de uso	Lineal	3.58	(71.46,52.95) (71.46,51.35)
	Sobrecarga de uso	Lineal	8.85	(75.00,53.05) (73.40,53.05)
	Sobrecarga de uso	Lineal	8.46	(73.40,49.05) (75.00,49.05)
	Sobrecarga de uso	Superficial	1.00	(89.86,29.51) (90.39,31.06) (82.84,33.72) (84.11,37.13) (75.71,37.09) (75.33,36.26) (68.94,38.59) (69.00,46.59) (67.17,46.61) (67.14,45.65) (67.48,45.54) (67.48,37.32)
	Sobrecarga de uso	Superficial	2.00	(69.15,38.67) (71.76,37.72) (73.94,43.95) (69.10,43.95)
	Sobrecarga de uso	Superficial	2.00	(73.83,44.05) (71.73,44.05) (71.73,47.16) (75.05,47.16)
	Sobrecarga de uso	Superficial	2.00	(71.75,47.31) (71.75,48.16) (73.89,48.16) (73.89,47.25)
	Sobrecarga de uso	Superficial	1.00	(50.35,52.94) (50.35,51.17) (69.18,51.17) (69.18,52.94)
	Sobrecarga de uso	Superficial	1.00	(70.14,44.10) (71.64,44.10) (71.64,48.96) (75.00,48.96) (75.00,53.09) (69.32,53.09) (69.32,51.12) (69.00,51.12) (69.00,48.57) (67.05,48.57) (67.05,46.80) (67.05,46.63) (70.46,46.63)
PC +13.90	Peso propio	Lineal	6.19	(70.52,50.75) (70.52,49.15)



## Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 26/05/20

Grupo	Hipótesis	Tipo	Valor	Coordenadas
<a href="#">Producido por una versión educativa de CYPE</a>	Peso propio	Lineal	5.18	(72.20,53.01) (72.20,51.51)
	Peso propio	Lineal	13.03	(75.00,53.11) (73.50,53.11)
	Peso propio	Lineal	18.65	(73.50,49.01) (75.00,49.01)
	Cargas muertas	Lineal	7.11	(50.48,52.92) (69.18,52.92)
	Cargas muertas	Lineal	7.11	(69.26,51.21) (50.53,51.21)
	Cargas muertas	Lineal	5.07	(68.99,47.06) (68.99,38.61)
	Cargas muertas	Lineal	5.07	(69.06,38.61) (82.75,33.79)
	Cargas muertas	Lineal	5.07	(82.82,33.79) (86.32,43.52)
	Cargas muertas	Lineal	8.07	(86.21,43.60) (74.91,47.56)
	Cargas muertas	Lineal	8.07	(74.85,58.52) (50.37,58.52)
	Cargas muertas	Lineal	8.07	(50.47,45.62) (67.01,45.62)
	Cargas muertas	Lineal	8.07	(74.84,47.58) (74.84,48.81)
	Cargas muertas	Lineal	8.07	(74.97,53.08) (74.97,58.53)
	Cargas muertas	Lineal	6.13	(70.52,50.75) (70.52,49.15)
	Cargas muertas	Lineal	5.15	(72.20,53.01) (72.20,51.51)
	Cargas muertas	Lineal	10.17	(75.00,53.11) (73.50,53.11)
	Cargas muertas	Lineal	12.58	(73.50,49.01) (75.00,49.01)
	Cargas muertas	Superficial	0.94	(69.15,38.65) (69.15,44.03) (73.95,44.03) (71.61,37.63)
	Cargas muertas	Superficial	0.94	(71.82,44.02) (71.82,47.26) (75.05,47.26) (73.92,44.06)
	Cargas muertas	Superficial	0.29	(50.35,51.17) (50.35,45.65) (67.12,45.65) (67.12,51.19)
	Cargas muertas	Superficial	0.29	(50.41,52.91) (50.41,58.54) (74.91,58.54) (74.91,53.02) (69.00,53.02) (69.00,52.83)
	Cargas muertas	Superficial	0.90	(67.37,37.34) (67.37,45.57) (67.19,45.57) (67.19,46.94) (68.97,46.94) (68.97,38.49) (90.38,31.07) (89.78,29.53)
	Cargas muertas	Superficial	2.36	(83.14,33.74) (86.35,43.37) (93.92,40.68) (90.40,31.15)
	Cargas muertas	Superficial	0.29	(82.93,33.71) (86.27,43.37) (75.22,47.21) (71.75,37.64)
	Cargas muertas	Superficial	0.90	(71.61,48.13) (71.61,47.20) (73.87,47.20) (73.87,48.17)
	Cargas muertas	Superficial	0.65	(67.09,49.14) (64.93,49.14) (64.93,51.13) (67.14,51.13) (67.14,49.21)
	Cargas muertas	Superficial	0.65	(72.11,53.03) (70.32,53.03) (70.32,55.35) (72.17,55.35) (72.17,53.18)
	Cargas muertas	Superficial	0.65	(64.89,52.99) (64.89,53.70) (64.89,53.79) (65.19,53.79) (65.19,54.96) (67.12,54.96) (67.12,52.96) (64.98,52.96)
	Cargas muertas	Superficial	0.65	(58.14,52.94) (58.14,53.83) (57.86,53.83) (57.86,54.98) (54.02,54.98) (54.02,53.80) (53.72,53.80) (53.72,52.96) (58.02,52.96)
	Cargas muertas	Superficial	0.65	(78.15,39.34) (75.27,40.27) (76.09,42.56) (78.95,41.55) (78.17,39.37)
	Cargas muertas	Superficial	0.65	(84.04,37.25) (82.71,37.80) (83.52,39.97) (84.94,39.49) (84.09,37.35)
	Cargas muertas	Superficial	0.40	(83.15,33.79) (83.04,33.82) (86.33,43.43) (93.91,40.95) (90.31,31.20) (83.13,33.70) (83.14,33.77)





# Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 26/05/20

Grupo	Hipótesis	Tipo	Valor	Coordenadas
Producido por una versión educativa de CYPE	Sobrecarga de uso	Lineal	4.26	(70.52,50.75) (70.52,49.15)
	Sobrecarga de uso	Lineal	3.60	(72.20,53.01) (72.20,51.51)
	Sobrecarga de uso	Lineal	7.36	(75.00,53.11) (73.50,53.11)
	Sobrecarga de uso	Lineal	8.85	(73.50,49.01) (75.00,49.01)
	Sobrecarga de uso	Superficial	1.00	(82.91,33.69) (86.11,43.45) (75.12,47.16) (71.63,37.47)
	Sobrecarga de uso	Superficial	1.00	(50.65,53.01) (74.88,53.01) (74.88,58.49) (50.44,58.49)
	Sobrecarga de uso	Superficial	1.00	(50.39,51.04) (67.03,51.04) (67.03,45.58) (50.39,45.58)
	Sobrecarga de uso	Superficial	2.00	(50.58,52.83) (50.58,51.20) (69.55,51.20) (69.55,52.80)
	Sobrecarga de uso	Superficial	2.00	(69.51,52.98) (69.51,51.36) (69.02,51.36) (69.02,48.78) (67.28,48.78) (67.28,47.22) (67.28,46.97) (69.04,46.97) (69.04,46.54) (70.20,46.54) (70.20,44.01) (71.84,44.01) (71.84,49.06) (74.90,49.06) (74.90,52.96)
	Sobrecarga de uso	Superficial	2.00	(67.23,46.90) (68.88,46.90) (68.88,38.47) (90.51,31.08) (89.86,29.53) (67.45,37.36) (67.41,45.63) (67.19,45.63)
	Sobrecarga de uso	Superficial	3.00	(69.11,38.57) (71.67,37.65) (73.91,44.00) (69.03,43.93)
	Sobrecarga de uso	Superficial	3.00	(71.89,43.97) (73.90,44.06) (75.01,47.19) (71.81,47.15)
	Sobrecarga de uso	Superficial	3.00	(71.57,48.11) (71.57,47.20) (73.88,47.20) (73.88,48.20)
Cubierta +17.05	Peso propio	Lineal	6.61	(70.32,50.61) (70.32,49.11)
	Cargas muertas	Lineal	6.81	(70.32,50.61) (70.32,49.11)
	Cargas muertas	Superficial	0.40	(74.93,47.59) (74.93,48.22) (67.16,48.22) (67.16,51.94) (74.95,51.94) (74.95,58.18) (50.43,58.18) (50.43,45.72) (67.39,45.72) (67.39,37.33) (82.32,32.13) (86.26,43.53)
	Sobrecarga de uso	Lineal	4.52	(70.32,50.61) (70.32,49.11)
Forjado 7	Cargas muertas	Superficial	0.40	(74.94,48.82) (74.94,52.01) (66.64,52.01) (66.64,48.72)

## 5.- ESTADOS LÍMITE

E.L.U. de rotura. Hormigón	CTE
E.L.U. de rotura. Hormigón en cimentaciones	Cota de nieve: Altitud inferior o igual a 1000 m
Tensiones sobre el terreno	Acciones características
Desplazamientos	

## 6.- SITUACIONES DE PROYECTO

Para las distintas situaciones de proyecto, las combinaciones de acciones se definirán de acuerdo con los siguientes criterios:

- Situaciones persistentes o transitorias



## Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 26/05/20

- Con coeficientes de combinación

$$\sum_{j \geq 1} \gamma_{Gj} G_{kj} + \gamma_P P_k + \gamma_{Q1} \Psi_{p1} Q_{k1} + \sum_{i > 1} \gamma_{Qi} \Psi_{ai} Q_{ki}$$

- Sin coeficientes de combinación

$$\sum_{j \geq 1} \gamma_{Gj} G_{kj} + \gamma_P P_k + \sum_{i \geq 1} \gamma_{Qi} Q_{ki}$$

- Situaciones sísmicas

- Con coeficientes de combinación

$$\sum_{j \geq 1} \gamma_{Gj} G_{kj} + \gamma_P P_k + \gamma_{AE} A_E + \sum_{i \geq 1} \gamma_{Qi} \Psi_{ai} Q_{ki}$$

- Sin coeficientes de combinación

$$\sum_{j \geq 1} \gamma_{Gj} G_{kj} + \gamma_P P_k + \gamma_{AE} A_E + \sum_{i \geq 1} \gamma_{Qi} Q_{ki}$$

- Donde:

$G_k$  Acción permanente

$P_k$  Acción de pretensado

$Q_k$  Acción variable

$A_E$  Acción sísmica

$\gamma_G$  Coeficiente parcial de seguridad de las acciones permanentes

$\gamma_P$  Coeficiente parcial de seguridad de la acción de pretensado

$\gamma_{Q,1}$  Coeficiente parcial de seguridad de la acción variable principal

$\gamma_{Q,i}$  Coeficiente parcial de seguridad de las acciones variables de acompañamiento

$\gamma_{AE}$  Coeficiente parcial de seguridad de la acción sísmica

$\Psi_{p,1}$  Coeficiente de combinación de la acción variable principal

$\Psi_{a,i}$  Coeficiente de combinación de las acciones variables de acompañamiento

### 6.1.- Coeficientes parciales de seguridad ( $\gamma$ ) y coeficientes de combinación ( $\Psi$ )

Para cada situación de proyecto y estado límite los coeficientes a utilizar serán:

E.L.U. de rotura. Hormigón: EHE-08



## Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 26/05/20

Persistente o transitoria				
	Coeficientes parciales de seguridad ( $\gamma$ )		Coeficientes de combinación ( $\psi$ )	
	Favorable	Desfavorable	Principal ( $\psi_p$ )	Acompañamiento ( $\psi_s$ )
Carga permanente (G)	1.000	1.350	-	-
Sobrecarga (Q)	0.000	1.500	1.000	0.700
Viento (Q)	0.000	1.500	1.000	0.600

Sísmica				
	Coeficientes parciales de seguridad ( $\gamma$ )		Coeficientes de combinación ( $\psi$ )	
	Favorable	Desfavorable	Principal ( $\psi_p$ )	Acompañamiento ( $\psi_s$ )
Carga permanente (G)	1.000	1.000	-	-
Sobrecarga (Q)	0.000	1.000	0.300	0.300
Viento (Q)	0.000	1.000	0.000	0.000
Sismo (E)	-1.000	1.000	1.000	0.300 <sup>(1)</sup>
Notas: <sup>(1)</sup> Fracción de las solicitaciones sísmicas a considerar en la dirección ortogonal: Las solicitaciones obtenidas de los resultados del análisis en cada una de las direcciones ortogonales se combinarán con el 30 % de los de la otra.				

E.L.U. de rotura. Hormigón en cimentaciones: EHE-08 / CTE DB-SE C

Persistente o transitoria				
	Coeficientes parciales de seguridad ( $\gamma$ )		Coeficientes de combinación ( $\psi$ )	
	Favorable	Desfavorable	Principal ( $\psi_p$ )	Acompañamiento ( $\psi_s$ )
Carga permanente (G)	1.000	1.600	-	-
Sobrecarga (Q)	0.000	1.600	1.000	0.700
Viento (Q)	0.000	1.600	1.000	0.600

Sísmica				
	Coeficientes parciales de seguridad ( $\gamma$ )		Coeficientes de combinación ( $\psi$ )	
	Favorable	Desfavorable	Principal ( $\psi_p$ )	Acompañamiento ( $\psi_s$ )
Carga permanente (G)	1.000	1.000	-	-
Sobrecarga (Q)	0.000	1.000	0.300	0.300
Viento (Q)	0.000	1.000	0.000	0.000
Sismo (E)	-1.000	1.000	1.000	0.300 <sup>(1)</sup>
Notas: <sup>(1)</sup> Fracción de las solicitaciones sísmicas a considerar en la dirección ortogonal: Las solicitaciones obtenidas de los resultados del análisis en cada una de las direcciones ortogonales se combinarán con el 30 % de los de la otra.				

Tensiones sobre el terreno



## Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 26/05/20

Característica				
	Coeficientes parciales de seguridad ( $\gamma$ )		Coeficientes de combinación ( $\psi$ )	
	Favorable	Desfavorable	Principal ( $\psi_p$ )	Acompañamiento ( $\psi_s$ )
Carga permanente (G)	1.000	1.000	-	-
Sobrecarga (Q)	0.000	1.000	1.000	1.000
Viento (Q)	0.000	1.000	1.000	1.000

Sísmica				
	Coeficientes parciales de seguridad ( $\gamma$ )		Coeficientes de combinación ( $\psi$ )	
	Favorable	Desfavorable	Principal ( $\psi_p$ )	Acompañamiento ( $\psi_s$ )
Carga permanente (G)	1.000	1.000	-	-
Sobrecarga (Q)	0.000	1.000	1.000	1.000
Viento (Q)				
Sismo (E)	-1.000	1.000	1.000	0.000

### Desplazamientos

Característica				
	Coeficientes parciales de seguridad ( $\gamma$ )		Coeficientes de combinación ( $\psi$ )	
	Favorable	Desfavorable	Principal ( $\psi_p$ )	Acompañamiento ( $\psi_s$ )
Carga permanente (G)	1.000	1.000	-	-
Sobrecarga (Q)	0.000	1.000	1.000	1.000
Viento (Q)	0.000	1.000	1.000	1.000

Sísmica				
	Coeficientes parciales de seguridad ( $\gamma$ )		Coeficientes de combinación ( $\psi$ )	
	Favorable	Desfavorable	Principal ( $\psi_p$ )	Acompañamiento ( $\psi_s$ )
Carga permanente (G)	1.000	1.000	-	-
Sobrecarga (Q)	0.000	1.000	1.000	1.000
Viento (Q)				
Sismo (E)	-1.000	1.000	1.000	0.000





## Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 26/05/20

### 6.2.- Combinaciones

- Nombres de las hipótesis

PP	Peso propio
CM	Cargas muertas
Qa	Sobrecarga de uso
V(+X exc. +)	Viento +X exc. +
V(+X exc. -)	Viento +X exc. -
V(-X exc. +)	Viento -X exc. +
V(-X exc. -)	Viento -X exc. -
V(+Y exc. +)	Viento +Y exc. +
V(+Y exc. -)	Viento +Y exc. -
V(-Y exc. +)	Viento -Y exc. +
V(-Y exc. -)	Viento -Y exc. -
SX	Sismo X
SY	Sismo Y

- E.L.U. de rotura. Hormigón



# Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 26/05/20

Producido por una versión educativa de CYPE

Comb.	PP	CM	Qa	V(+X exc.+)	V(+X exc.-)	V(-X exc.+)	V(-X exc.-)	V(+Y exc.+)	V(+Y exc.-)	V(-Y exc.+)	V(-Y exc.-)	SX	SY
1	1.000	1.000											
2	1.350	1.350											
3	1.000	1.000	1.500										
4	1.350	1.350	1.500										
5	1.000	1.000		1.500									
6	1.350	1.350		1.500									
7	1.000	1.000	1.050	1.500									
8	1.350	1.350	1.050	1.500									
9	1.000	1.000	1.500	0.900									
10	1.350	1.350	1.500	0.900									
11	1.000	1.000			1.500								
12	1.350	1.350			1.500								
13	1.000	1.000	1.050		1.500								
14	1.350	1.350	1.050		1.500								
15	1.000	1.000	1.500		0.900								
16	1.350	1.350	1.500		0.900								
17	1.000	1.000				1.500							
18	1.350	1.350				1.500							
19	1.000	1.000	1.050			1.500							
20	1.350	1.350	1.050			1.500							
21	1.000	1.000	1.500			0.900							
22	1.350	1.350	1.500			0.900							
23	1.000	1.000					1.500						
24	1.350	1.350					1.500						
25	1.000	1.000	1.050				1.500						
26	1.350	1.350	1.050				1.500						
27	1.000	1.000	1.500				0.900						
28	1.350	1.350	1.500				0.900						
29	1.000	1.000						1.500					
30	1.350	1.350						1.500					
31	1.000	1.000	1.050					1.500					
32	1.350	1.350	1.050					1.500					
33	1.000	1.000	1.500					0.900					
34	1.350	1.350	1.500					0.900					
35	1.000	1.000							1.500				
36	1.350	1.350							1.500				
37	1.000	1.000	1.050						1.500				
38	1.350	1.350	1.050						1.500				
39	1.000	1.000	1.500						0.900				
40	1.350	1.350	1.500						0.900				
41	1.000	1.000								1.500			
42	1.350	1.350								1.500			
43	1.000	1.000	1.050							1.500			
44	1.350	1.350	1.050							1.500			
45	1.000	1.000	1.500							0.900			
46	1.350	1.350	1.500							0.900			
47	1.000	1.000									1.500		
48	1.350	1.350									1.500		
49	1.000	1.000	1.050								1.500		
50	1.350	1.350	1.050								1.500		
51	1.000	1.000	1.500								0.900		
52	1.350	1.350	1.500								0.900		
53	1.000	1.000										-0.300	-1.000
54	1.000	1.000	0.300									-0.300	-1.000
55	1.000	1.000										0.300	-1.000
56	1.000	1.000	0.300									0.300	-1.000
57	1.000	1.000										-1.000	-0.300
58	1.000	1.000	0.300									-1.000	-0.300
59	1.000	1.000										-1.000	0.300
60	1.000	1.000	0.300									-1.000	0.300
61	1.000	1.000										0.300	1.000
62	1.000	1.000	0.300									0.300	1.000
63	1.000	1.000										-0.300	1.000
64	1.000	1.000	0.300									-0.300	1.000
65	1.000	1.000										1.000	0.300
66	1.000	1.000	0.300									1.000	0.300
67	1.000	1.000										1.000	-0.300
68	1.000	1.000	0.300									1.000	-0.300



## Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 26/05/20

### ▪ E.L.U. de rotura. Hormigón en cimentaciones

Comb.	PP	CM	Qa	V(+X exc. +)	V(+X exc. -)	V(-X exc. +)	V(-X exc. -)	V(+Y exc. +)	V(+Y exc. -)	V(-Y exc. +)	V(-Y exc. -)	SX	SY
1	1.000	1.000											
2	1.600	1.600											
3	1.000	1.000	1.600										
4	1.600	1.600	1.600										
5	1.000	1.000		1.600									
6	1.600	1.600		1.600									
7	1.000	1.000	1.120	1.600									
8	1.600	1.600	1.120	1.600									
9	1.000	1.000	1.600	0.960									
10	1.600	1.600	1.600	0.960									
11	1.000	1.000			1.600								
12	1.600	1.600			1.600								
13	1.000	1.000	1.120		1.600								
14	1.600	1.600	1.120		1.600								
15	1.000	1.000	1.600		0.960								
16	1.600	1.600	1.600		0.960								
17	1.000	1.000				1.600							
18	1.600	1.600				1.600							
19	1.000	1.000	1.120			1.600							
20	1.600	1.600	1.120			1.600							
21	1.000	1.000	1.600			0.960							
22	1.600	1.600	1.600			0.960							
23	1.000	1.000					1.600						
24	1.600	1.600					1.600						
25	1.000	1.000	1.120				1.600						
26	1.600	1.600	1.120				1.600						
27	1.000	1.000	1.600				0.960						
28	1.600	1.600	1.600				0.960						
29	1.000	1.000						1.600					
30	1.600	1.600						1.600					
31	1.000	1.000	1.120					1.600					
32	1.600	1.600	1.120					1.600					
33	1.000	1.000	1.600					0.960					
34	1.600	1.600	1.600					0.960					
35	1.000	1.000							1.600				
36	1.600	1.600							1.600				
37	1.000	1.000	1.120						1.600				
38	1.600	1.600	1.120						1.600				
39	1.000	1.000	1.600						0.960				
40	1.600	1.600	1.600						0.960				
41	1.000	1.000								1.600			
42	1.600	1.600								1.600			
43	1.000	1.000	1.120							1.600			
44	1.600	1.600	1.120							1.600			
45	1.000	1.000	1.600							0.960			
46	1.600	1.600	1.600							0.960			
47	1.000	1.000									1.600		
48	1.600	1.600									1.600		
49	1.000	1.000	1.120								1.600		
50	1.600	1.600	1.120								1.600		
51	1.000	1.000	1.600								0.960		
52	1.600	1.600	1.600								0.960		
53	1.000	1.000										-0.300	-1.000
54	1.000	1.000	0.300									-0.300	-1.000
55	1.000	1.000										0.300	-1.000
56	1.000	1.000	0.300									0.300	-1.000
57	1.000	1.000										-1.000	-0.300
58	1.000	1.000	0.300									-1.000	-0.300
59	1.000	1.000										-1.000	0.300
60	1.000	1.000	0.300									-1.000	0.300
61	1.000	1.000										0.300	1.000
62	1.000	1.000	0.300									0.300	1.000
63	1.000	1.000										-0.300	1.000
64	1.000	1.000	0.300									-0.300	1.000
65	1.000	1.000										1.000	0.300
66	1.000	1.000	0.300									1.000	0.300
67	1.000	1.000										1.000	-0.300
68	1.000	1.000	0.300									1.000	-0.300

Producido por una versión educativa de CYPE



## Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 26/05/20

- Tensiones sobre el terreno
- Desplazamientos

Comb.	PP	CM	Qa	V(+X exc.+)	V(+X exc.-)	V(-X exc.+)	V(-X exc.-)	V(+Y exc.+)	V(+Y exc.-)	V(-Y exc.+)	V(-Y exc.-)	SX	SY
1	1.000	1.000											
2	1.000	1.000	1.000										
3	1.000	1.000		1.000									
4	1.000	1.000	1.000	1.000									
5	1.000	1.000			1.000								
6	1.000	1.000	1.000		1.000								
7	1.000	1.000				1.000							
8	1.000	1.000	1.000			1.000							
9	1.000	1.000					1.000						
10	1.000	1.000	1.000				1.000						
11	1.000	1.000						1.000					
12	1.000	1.000	1.000					1.000					
13	1.000	1.000							1.000				
14	1.000	1.000	1.000						1.000				
15	1.000	1.000								1.000			
16	1.000	1.000	1.000							1.000			
17	1.000	1.000									1.000		
18	1.000	1.000	1.000								1.000		
19	1.000	1.000										-1.000	
20	1.000	1.000	1.000									-1.000	
21	1.000	1.000										1.000	
22	1.000	1.000	1.000									1.000	
23	1.000	1.000											-1.000
24	1.000	1.000	1.000										-1.000
25	1.000	1.000											1.000
26	1.000	1.000	1.000										1.000

Producido por una versión educativa de CYPE

### 7.- DATOS GEOMÉTRICOS DE GRUPOS Y PLANTAS

Grupo	Nombre del grupo	Planta	Nombre planta	Altura	Cota
7	Forjado 7	7	Forjado 7	2.70	19.75
6	P.Cubierta +17.05	6	P.Cubierta +17.05	3.15	17.05
5	PC +13.90	5	PC +13.90	3.15	13.90
4	PT +10.75	4	PT +10.75	3.15	10.75
3	PS +7.60	3	PS +7.60	3.90	7.60
2	PP +3.70	2	PP +3.70	3.80	3.70
1	PB -0.10	1	PB -0.10	3.65	-0.10
0	PSot - 3.75				-3.75

### 8.- DATOS GEOMÉTRICOS DE PILARES, PANTALLAS Y MUROS

#### 8.1.- Pilares

GI: grupo inicial

GF: grupo final

Ang: ángulo del pilar en grados sexagesimales

Datos de los pilares

Referencia	Coord(P.Fijo)	GI- GF	Vinculación exterior	Ang.	Punto fijo
PC1	( 93.77, 40.38)	0-5	Sin vinculación exterior	-19.0	Esq. sup. der.
PC2	( 92.46, 36.63)	0-5	Sin vinculación exterior	-19.0	Mitad derecha
PC3	( 90.46, 30.93)	0-5	Sin vinculación exterior	-19.0	Esq. inf. der.
PC4	( 86.19, 43.03)	0-6	Sin vinculación exterior	-19.0	Mitad superior
PC5	( 84.88, 39.28)	0-6	Sin vinculación exterior	-19.0	Centro



## Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 26/05/20

Referencia	Coord(P.Fijo)	GI- GF	Vinculación exterior	Ang.	Punto fijo
PC6	( 82.89, 33.58)	0-6	Sin vinculación exterior	-19.0	Mitad inferior
PC7	( 78.74, 45.64)	0-6	Sin vinculación exterior	-19.0	Mitad superior
PC8	( 77.43, 41.89)	0-6	Sin vinculación exterior	-19.0	Centro
PC9	( 75.72, 36.51)	0-6	Sin vinculación exterior	-19.0	Esq. sup. der.
PC10	( 75.08, 46.92)	0-6	Sin vinculación exterior	-19.0	Esq. sup. der.
PC11	( 50.21, 57.25)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Mitad izquierda
PC12	( 55.94, 57.25)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Centro
PC13	( 61.53, 57.25)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Centro
PC14	( 67.13, 57.25)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Centro
PC15	( 74.89, 57.25)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Mitad derecha
PC16	( 50.21, 52.95)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Esq. inf. izq.
PC17	( 55.94, 52.95)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Mitad inferior
PC18	( 61.53, 52.95)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Mitad inferior
PC19	( 67.13, 52.95)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Esq. inf. izq.
PC20	( 74.89, 53.15)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Mitad derecha
PC21	( 50.21, 47.29)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Mitad izquierda
PC22	( 55.94, 47.29)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Centro
PC23	( 61.53, 47.29)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Centro
PC24	( 67.13, 47.29)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Centro
PC25	( 69.18, 43.73)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Esq. inf. der.
PC26	( 71.98, 43.73)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Esq. inf. der.
PC27	( 49.69, 39.26)	0-2	Sin vinculación exterior	-22.0	Centro
PC28	( 53.24, 39.20)	0-2	Sin vinculación exterior	-16.0	Centro
PC29	( 56.11, 39.20)	0-2	Sin vinculación exterior	12.0	Centro
PC30	( 61.53, 39.22)	0-2	Sin vinculación exterior	0.0	Centro
PC31	( 69.17, 38.54)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Esq. inf. der.
PC32	( 47.38, 33.58)	0-2	Sin vinculación exterior	-22.0	Centro
PC33	( 51.50, 33.17)	0-2	Sin vinculación exterior	-16.0	Centro
PC34	( 57.55, 32.05)	0-2	Sin vinculación exterior	12.0	Centro
PC35	( 63.56, 30.92)	0-2	Sin vinculación exterior	-7.0	Centro
PC36	( 69.03, 30.53)	0-2	Sin vinculación exterior	3.0	Centro
PC37	( 47.33, 27.16)	0-1	Sin vinculación exterior	-25.0	Centro
PC38	( 75.06, 49.18)	0-7	Sin vinculación exterior	0.0	Esq. sup. der.
PCC1	( 50.35, 43.30)	0-2	Sin vinculación exterior	3.0	Centro
PCC2	( 56.12, 43.30)	0-2	Sin vinculación exterior	3.0	Centro
PCC3	( 61.51, 43.30)	0-2	Sin vinculación exterior	3.0	Centro
PCC4	( 74.89, 34.63)	0-2	Sin vinculación exterior	3.0	Centro
PCC5	( 63.49, 33.68)	0-2	Sin vinculación exterior	3.0	Centro
PCC6	( 69.06, 33.68)	0-2	Sin vinculación exterior	3.0	Centro
PCC7	( 74.50, 29.67)	0-1	Sin vinculación exterior	3.0	Centro
PCC8	( 82.09, 29.19)	0-1	Sin vinculación exterior	3.0	Centro
PCC9	( 90.07, 25.03)	0-1	Sin vinculación exterior	3.0	Centro
PCC10	( 84.51, 26.15)	0-1	Sin vinculación exterior	3.0	Centro
PCC11	( 78.91, 26.15)	0-1	Sin vinculación exterior	3.0	Centro
PCC12	( 73.32, 26.15)	0-1	Sin vinculación exterior	3.0	Centro
PCC13	( 67.72, 26.16)	0-1	Sin vinculación exterior	3.0	Centro
PCC14	( 62.12, 26.16)	0-1	Sin vinculación exterior	3.0	Centro





## Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 26/05/20

Referencia	Coord(P.Fijo)	GI- GF	Vinculación exterior	Ang.	Punto fijo
PCC15	( 56.52, 26.16)	0-1	Sin vinculación exterior	3.0	Centro
PCC16	( 50.98, 28.56)	0-1	Sin vinculación exterior	3.0	Centro
PCC17	( 50.98, 26.16)	0-1	Sin vinculación exterior	3.0	Centro
PCC18	( 45.13, 28.09)	0-1	Sin vinculación exterior	3.0	Centro

### 8.2.- Pantallas

- Las coordenadas de los vértices inicial y final son relativas al punto de inserción.
- Las dimensiones están expresadas en metros.
- Las coordenadas del punto de inserción son absolutas.

Geometría de pantallas tipo usadas

Tipo pantalla	GI- GF	Lado	Vértices		Planta	Dimensiones Izquierda+Derecha=Total
			Inicial	Final		
PC	0-7	1	( 0.15, 0.15)	( 0.15, 2.40)	7	0.15+0.15=0.30
					6	0.15+0.15=0.30
					5	0.15+0.15=0.30
					4	0.15+0.15=0.30
					3	0.15+0.15=0.30
					2	0.15+0.15=0.30
					1	0.15+0.15=0.30
		2	( 0.15, 2.40)	( 2.15, 2.40)	7	0.15+0.15=0.30
					6	0.15+0.15=0.30
					5	0.15+0.15=0.30
					4	0.15+0.15=0.30
					3	0.15+0.15=0.30
					2	0.15+0.15=0.30
					1	0.15+0.15=0.30
		3	( 0.15, 0.15)	( 2.15, 0.15)	7	0.15+0.15=0.30
					6	0.15+0.15=0.30
					5	0.15+0.15=0.30
					4	0.15+0.15=0.30
					3	0.15+0.15=0.30
					2	0.15+0.15=0.30
					1	0.15+0.15=0.30

Datos de pantallas usadas en la obra

Referencia	Pantalla tipo	Ang.	Coord.pto.inserción	Vinculación exterior
PC39	PC	0.0	(67.04,48.71)	Sin vinculación exterior

### 8.3.- Muros

- Las coordenadas de los vértices inicial y final son absolutas.
- Las dimensiones están expresadas en metros.

Datos geométricos del muro

Referencia	Tipo muro	GI- GF	Vértices		Planta	Dimensiones Izquierda+Derecha=Total
			Inicial	Final		
M1	Muro de hormigón armado	0-1	( 74.94, 47.58)	( 74.91, 58.45)	1	0.2+0.2=0.4



## Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 26/05/20

Referencia	Tipo muro	GI- GF	Vértices Inicial Final	Planta	Dimensiones Izquierda+Derecha=Total
M15	Muro de hormigón armado	0-1	( 74.94, 47.58) ( 95.13, 40.49)	1	0.15+0.15=0.3
M14	Muro de hormigón armado	0-1	( 49.19, 58.45) ( 74.91, 58.45)	1	0.2+0.2=0.4

### Zapata del muro

Referencia	Zapata del muro	
M1	Viga de cimentación: 0.400 x 0.750 Vuelos: izq.:0.00 der.:0.00 canto:0.75  -Situaciones persistentes: 0.245 MPa -Situaciones accidentales: 0.368 MPa Módulo de balasto: 60000.00 kN/m <sup>3</sup>	Tensiones admisibles
M15	Viga de cimentación: 0.300 x 0.750 Vuelos: izq.:0.00 der.:0.00 canto:0.75  -Situaciones persistentes: 0.245 MPa -Situaciones accidentales: 0.368 MPa Módulo de balasto: 60000.00 kN/m <sup>3</sup>	Tensiones admisibles
M14	Viga de cimentación: 0.400 x 0.750 Vuelos: izq.:0.00 der.:0.00 canto:0.75  -Situaciones persistentes: 0.245 MPa -Situaciones accidentales: 0.368 MPa Módulo de balasto: 60000.00 kN/m <sup>3</sup>	Tensiones admisibles

## 2.- DIMENSIONES, COEFICIENTES DE EMPOTRAMIENTO Y COEFICIENTES DE PANDEO PARA CADA PLANTA

PC1						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
5	40x100	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
4	40x100	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
3	40x100	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
2	40x100	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
1	40x100	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PC2, PC3						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
5	35x80	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
4	35x80	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
3	35x80	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
2	35x80	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
1	35x80	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PC4, PC7, PC17, PC24, PC31						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
6	80x35	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
5	80x35	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00



# Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 26/05/20

PC4, PC7, PC17, PC24, PC31						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
4	80x35	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
3	80x35	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
2	80x35	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
1	80x35	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PC5						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
6	75x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
5	80x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
4	80x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
3	80x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
2	80x45	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
1	80x50	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PC6, PC19						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
6	100x40	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
5	100x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
4	100x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
3	100x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
2	100x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
1	100x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PC8, PC9, PC13, PC23						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
6	35x80	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
5	35x80	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
4	35x80	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
3	35x80	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
2	35x80	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
1	35x80	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PC10						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
6	75x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
5	75x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
4	75x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
3	75x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
2	75x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
1	75x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00



# Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 26/05/20

PC11, PC21, PC15, PC20						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
6	30x75	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
5	30x75	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
4	30x75	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
3	30x75	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
2	30x75	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
1	30x75	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PC12						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
6	75x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
5	75x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
4	75x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
3	75x35	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
2	75x35	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
1	75x35	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PC14						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
6	75x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
5	75x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
4	75x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
3	80x35	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
2	80x45	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
1	80x45	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PC16						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
6	30x75	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
5	30x75	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
4	30x75	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
3	30x75	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
2	30x75	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
1	35x75	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PC18						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
6	30x75	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
5	30x75	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
4	30x75	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
3	35x75	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00



## Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 26/05/20

PC18						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
2	35x75	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
1	40x75	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PC22						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
6	75x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
5	75x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
4	75x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
3	80x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
2	80x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
1	80x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PC25						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
6	75x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
5	75x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
4	75x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
3	75x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
2	75x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
1	75x35	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PC26						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
6	30x75	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
5	30x75	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
4	30x75	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
3	30x75	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
2	35x75	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
1	35x75	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PC27, PC30						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
2	30x75	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
1	30x75	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PC28						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
2	30x70	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
1	30x70	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00





## Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 26/05/20

PC29						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
2	75x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
1	75x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PC32						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
2	30x75	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
1	40x75	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PC33, PC36						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
2	80x35	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
1	80x35	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PC34						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
2	30x75	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
1	50x75	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PC35						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
2	70x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
1	70x50	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PCC1, PCC2, PCC3, PCC5						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
2	Diámetro 30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
1	Diámetro 30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PCC4, PCC6						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
2	Diámetro 30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
1	Diámetro 50	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PCC7, PCC8, PCC9, PCC10, PCC11, PCC12, PCC13, PCC14, PCC15, PCC16, PCC17, PCC18						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
1	Diámetro 30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00



## Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 26/05/20

PC37						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
1	30x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00

PC38						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
7	70x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
6	70x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
5	70x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
4	70x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
3	70x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
2	70x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
1	70x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

Producido por una versión educativa de CYPE

### 10.- LISTADO DE PAÑOS

Reticulares considerados

Nombre	Descripción
F. RETICULAR 1- VPO	Forjado Reticular 30+5/82cm Casetón perdido Nº de piezas: 6 Peso propio: 4.971 kN/m² Canto: 35 cm Capa de compresión: 5 cm Intereje: 82 cm Anchura del nervio: 12 cm
F. RETICULAR 2- VPO	Forjado Reticular 30+5/80cm Casetón perdido Nº de piezas: 6 Peso propio: 5.005 kN/m² Canto: 35 cm Capa de compresión: 5 cm Intereje: 80 cm Anchura del nervio: 12 cm

Grupo	Tipo	Coordenadas del centro del paño
PB -0.10	F. RETICULAR 1- VPO	En todos los paños
PP +3.70	F. RETICULAR 2- VPO	En todos los paños
PS +7.60	F. RETICULAR 2- VPO	En todos los paños
PT +10.75	F. RETICULAR 2- VPO	En todos los paños
PC +13.90	F. RETICULAR 2- VPO	En todos los paños
P.Cubierta +17.05	F. RETICULAR 2- VPO	En todos los paños

### 11.- LOSAS Y ELEMENTOS DE CIMENTACIÓN

Losas cimentación	Canto (cm)	Módulo balasto (kN/m³)	Tensión admisible en situaciones persistentes (MPa)	Tensión admisible en situaciones accidentales (MPa)
Todas	75	60000.00	0.245	0.368



# Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 26/05/20

## 12.- MATERIALES UTILIZADOS

### 12.1.- Hormigones

Elemento	Hormigón	$f_{ck}$ (MPa)	$\gamma_c$	Árido		$E_c$ (MPa)
				Naturaleza	Tamaño máximo (mm)	
Todos	HA-25	25	1.30 a 1.50	Cuarcita	15	27264

### 12.2.- Aceros por elemento y posición

#### 12.2.1.- Aceros en barras

Elemento	Acero	$f_{yk}$ (MPa)	$\gamma_s$
Todos	B 500 S	500	1.00 a 1.15

#### 12.2.2.- Aceros en perfiles

Tipo de acero para perfiles	Acero	Límite elástico (MPa)	Módulo de elasticidad (GPa)
Acero conformado	S235	235	210
Acero laminado	S235	235	210

Medición de superficies y volúmenes

Obra: Alojamientos universitarios, Guardería y

\* La medición de las vigas de cimentación flotante (sin vinculación exterior) se incluye dentro del apartado de vigas.

\* Las superficies se miden en proyección horizontal.

Grupo de Plantas Número 0: PSot - 3.75

Número Plantas Iguales: 1

Superficie total: 1171.97 m<sup>2</sup>

Superficie total forjados: 1103.26 m<sup>2</sup>

Losas de cimentación: 1103.26 m<sup>2</sup>

Superficie en planta de vigas, zunchos y muros: 54.71 m<sup>2</sup>

Superficie lateral de vigas, zunchos y muros: 115.40 m<sup>2</sup>

Hormigón total en vigas: 43.90 m<sup>3</sup>

Vigas: 43.90 m<sup>3</sup>

Volumen total forjados: 827.44 m<sup>3</sup>

Losas de cimentación: 827.44 m<sup>3</sup>

Grupo de Plantas Número 1: PB -0.10

Número Plantas Iguales: 1

Superficie total: 1148.83 m<sup>2</sup>

Superficie total forjados: 1046.77 m<sup>2</sup>

Losas macizas: 9.14 m<sup>2</sup>

Reticulares: 1037.63 m<sup>2</sup>

Ábacos: 370.63 m<sup>2</sup>

Aligerado: 667.00 m<sup>2</sup>

Superficie en planta de vigas, zunchos y muros: 88.06 m<sup>2</sup>

Superficie lateral de vigas, zunchos y muros: 96.16 m<sup>2</sup>

Hormigón total en vigas: 32.77 m<sup>3</sup>

Vigas: 32.77 m<sup>3</sup>

Volumen total forjados: 219.26 m<sup>3</sup>

Losas macizas: 2.16 m<sup>3</sup>

Reticulares: 217.10 m<sup>3</sup>

Ábacos: 129.72 m<sup>3</sup>

Aligerado: 87.38 m<sup>3</sup>

Grupo de Plantas Número 2: PP +3.70

Número Plantas Iguales: 1

Superficie total: 813.26 m<sup>2</sup>

Superficie total forjados: 725.40 m<sup>2</sup>

Losas macizas: 8.54 m<sup>2</sup>

Reticulares: 716.86 m<sup>2</sup>

Ábacos: 231.42 m<sup>2</sup>

Aligerado: 485.44 m<sup>2</sup>

Superficie en planta de vigas, zunchos y muros: 75.56 m<sup>2</sup>

Superficie lateral de vigas, zunchos y muros: 75.99 m<sup>2</sup>

Hormigón total en vigas: 30.17 m<sup>3</sup>

Vigas: 28.11 m<sup>3</sup>

Zunchos: 2.06 m<sup>3</sup>

Volumen total forjados: 147.70 m<sup>3</sup>

Losas macizas: 2.14 m<sup>3</sup>

Reticulares: 145.56 m<sup>3</sup>

Ábacos: 81.00 m<sup>3</sup>

Aligerado: 64.56 m<sup>3</sup>

Grupo de Plantas Número 3: PS +7.60

Número Plantas Iguales: 1

Superficie total: 606.96 m<sup>2</sup>

Superficie total forjados: 539.16 m<sup>2</sup>

Losas macizas: 59.34 m<sup>2</sup>

Reticulares: 479.82 m<sup>2</sup>

Ábacos: 171.86 m<sup>2</sup>

Aligerado: 307.96 m<sup>2</sup>

Superficie en planta de vigas, zunchos y muros: 58.19 m<sup>2</sup>

Superficie lateral de vigas, zunchos y muros: 52.95 m<sup>2</sup>

Hormigón total en vigas: 20.69 m<sup>3</sup>

Vigas: 17.69 m<sup>3</sup>

Zunchos: 3.00 m<sup>3</sup>

Volumen total forjados: 115.95 m<sup>3</sup>

Losas macizas: 14.84 m<sup>3</sup>

Reticulares: 101.11 m<sup>3</sup>

Ábacos: 60.15 m<sup>3</sup>

Aligerado: 40.96 m<sup>3</sup>



Grupo de Plantas Número 4: PT +10.75

Número Plantas Iguales: 1

Superficie total: 541.81 m<sup>2</sup>

Superficie total forjados: 457.95 m<sup>2</sup>

Losas macizas: 55.27 m<sup>2</sup>

Reticulares: 402.68 m<sup>2</sup>

Ábacos: 155.26 m<sup>2</sup>

Aligerado: 247.42 m<sup>2</sup>

Superficie en planta de vigas, zunchos y muros: 74.47 m<sup>2</sup>

Superficie lateral de vigas, zunchos y muros: 65.80 m<sup>2</sup>

Hormigón total en vigas: 25.68 m<sup>3</sup>

Vigas: 18.69 m<sup>3</sup>

Zunchos: 6.99 m<sup>3</sup>

Volumen total forjados: 101.07 m<sup>3</sup>

Losas macizas: 13.82 m<sup>3</sup>

Reticulares: 87.25 m<sup>3</sup>

Ábacos: 54.34 m<sup>3</sup>

Aligerado: 32.91 m<sup>3</sup>

Grupo de Plantas Número 5: PC +13.90

Número Plantas Iguales: 1

Superficie total: 602.38 m<sup>2</sup>

Superficie total forjados: 515.02 m<sup>2</sup>

Losas macizas: 53.71 m<sup>2</sup>

Reticulares: 461.31 m<sup>2</sup>

Ábacos: 183.24 m<sup>2</sup>

Aligerado: 278.07 m<sup>2</sup>

Superficie en planta de vigas, zunchos y muros: 77.97 m<sup>2</sup>

Superficie lateral de vigas, zunchos y muros: 66.99 m<sup>2</sup>

Hormigón total en vigas: 28.03 m<sup>3</sup>

Vigas: 21.85 m<sup>3</sup>

Zunchos: 6.18 m<sup>3</sup>

Volumen total forjados: 114.55 m<sup>3</sup>

Losas macizas: 13.43 m<sup>3</sup>

Reticulares: 101.12 m<sup>3</sup>

Ábacos: 64.14 m<sup>3</sup>

Aligerado: 36.98 m<sup>3</sup>

Grupo de Plantas Número 6: P.Cubierta +17.05

Número Plantas Iguales: 1

Superficie total: 492.40 m<sup>2</sup>

Superficie total forjados: 426.09 m<sup>2</sup>

Losas macizas: 17.73 m<sup>2</sup>

Reticulares: 408.36 m<sup>2</sup>

Ábacos: 124.22 m<sup>2</sup>

Aligerado: 284.14 m<sup>2</sup>

Superficie en planta de vigas, zunchos y muros: 57.98 m<sup>2</sup>

Superficie lateral de vigas, zunchos y muros: 67.34 m<sup>2</sup>

Hormigón total en vigas: 20.60 m<sup>3</sup>

Vigas: 11.75 m<sup>3</sup>

Zunchos: 8.85 m<sup>3</sup>

Volumen total forjados: 85.70 m<sup>3</sup>

Losas macizas: 4.43 m<sup>3</sup>

Reticulares: 81.27 m<sup>3</sup>

Ábacos: 43.48 m<sup>3</sup>

Aligerado: 37.79 m<sup>3</sup>

Grupo de Plantas Número 7: Forjado 7

Número Plantas Iguales: 1

Superficie total: 29.46 m<sup>2</sup>

Superficie total forjados: 19.44 m<sup>2</sup>

Losas macizas: 19.44 m<sup>2</sup>

Superficie en planta de vigas, zunchos y muros: 7.93 m<sup>2</sup>

Superficie lateral de vigas, zunchos y muros: 11.10 m<sup>2</sup>

Hormigón total en vigas: 2.88 m<sup>3</sup>

Vigas: 2.88 m<sup>3</sup>

Volumen total forjados: 4.02 m<sup>3</sup>

Losas macizas: 4.02 m<sup>3</sup>

Medición de superficies y volúmenes

Obra: Alojamientos universitarios, Guardería y

\* La medición de las vigas de cimentación flotante (sin vinculación exterior) se incluye dentro del apartado de vigas.

\* Las superficies se miden en proyección horizontal.

Resumen total obra

Superficie total: 5407.07 m<sup>2</sup>

Superficie total forjados: 4833.09 m<sup>2</sup>

Losas macizas: 223.17 m<sup>2</sup>

Losas de cimentación: 1103.26 m<sup>2</sup>

Reticulares: 3506.66 m<sup>2</sup>

Ábacos: 1236.63 m<sup>2</sup>

Aligerado: 2270.03 m<sup>2</sup>

Superficie en planta de vigas, zunchos y muros: 494.87 m<sup>2</sup>

Superficie lateral de vigas, zunchos y muros: 551.73 m<sup>2</sup>

Hormigón total en vigas: 204.72 m<sup>3</sup>

Vigas: 177.64 m<sup>3</sup>

Zunchos: 27.08 m<sup>3</sup>

Volumen total forjados: 1615.69 m<sup>3</sup>

Losas macizas: 54.84 m<sup>3</sup>

Losas de cimentación: 827.44 m<sup>3</sup>

Reticulares: 733.41 m<sup>3</sup>

Ábacos: 432.83 m<sup>3</sup>

Aligerado: 300.58 m<sup>3</sup>

# Combinaciones

Nombre Obra: 01-Sot.TFG.MODULO-C

Fecha: 27/05/20

- Nombres de las hipótesis
  - PP                    Peso propio
  - CM                    Cargas muertas
  - Qa                    Sobrecarga de uso
  - V(+X exc.+) Viento +X exc.+
  - V(+X exc.-) Viento +X exc.-
  - V(-X exc.+) Viento -X exc.+
  - V(-X exc.-) Viento -X exc.-
  - V(+Y exc.+) Viento +Y exc.+
  - V(+Y exc.-) Viento +Y exc.-
  - V(-Y exc.+) Viento -Y exc.+
  - V(-Y exc.-) Viento -Y exc.-
  - SX                    Sismo X
  - SY                    Sismo Y

- Categoría de uso
  - A. Zonas residenciales

- E.L.U. de rotura. Hormigón
  - CTE
  - Cota de nieve: Altitud inferior o igual a 1000 m
- E.L.U. de rotura. Pilares mixtos de hormigón y acero
  - CTE
  - Cota de nieve: Altitud inferior o igual a 1000 m
- E.L.U. de rotura. Aluminio
  - EC
  - Nieve: Altitud inferior o igual a 1000 m

# Combinaciones

Nombre Obra: 01-Sot.TFG.MODULO-C

Fecha: 27/05/20

Comb.	PP	CM	Qa	V(+X exc.+)	V(+X exc.-)	V(-X exc.+)	V(-X exc.-)	V(+Y exc.+)	V(+Y exc.-)	V(-Y exc.+)	V(-Y exc.-)	SX	SY
1	1.000	1.000											
2	1.350	1.350											
3	1.000	1.000	1.500										
4	1.350	1.350	1.500										
5	1.000	1.000		1.500									
6	1.350	1.350		1.500									
7	1.000	1.000	1.050	1.500									
8	1.350	1.350	1.050	1.500									
9	1.000	1.000	1.500	0.900									
10	1.350	1.350	1.500	0.900									
11	1.000	1.000			1.500								
12	1.350	1.350			1.500								
13	1.000	1.000	1.050		1.500								
14	1.350	1.350	1.050		1.500								
15	1.000	1.000	1.500		0.900								
16	1.350	1.350	1.500		0.900								
17	1.000	1.000				1.500							
18	1.350	1.350				1.500							
19	1.000	1.000	1.050			1.500							
20	1.350	1.350	1.050			1.500							
21	1.000	1.000	1.500			0.900							
22	1.350	1.350	1.500			0.900							
23	1.000	1.000					1.500						
24	1.350	1.350					1.500						
25	1.000	1.000	1.050				1.500						
26	1.350	1.350	1.050				1.500						
27	1.000	1.000	1.500				0.900						
28	1.350	1.350	1.500				0.900						
29	1.000	1.000						1.500					
30	1.350	1.350						1.500					
31	1.000	1.000	1.050					1.500					
32	1.350	1.350	1.050					1.500					
33	1.000	1.000	1.500					0.900					
34	1.350	1.350	1.500					0.900					
35	1.000	1.000							1.500				
36	1.350	1.350							1.500				
37	1.000	1.000	1.050						1.500				
38	1.350	1.350	1.050						1.500				
39	1.000	1.000	1.500						0.900				
40	1.350	1.350	1.500						0.900				
41	1.000	1.000								1.500			
42	1.350	1.350								1.500			
43	1.000	1.000	1.050							1.500			
44	1.350	1.350	1.050							1.500			
45	1.000	1.000	1.500							0.900			
46	1.350	1.350	1.500							0.900			
47	1.000	1.000									1.500		
48	1.350	1.350									1.500		
49	1.000	1.000	1.050								1.500		
50	1.350	1.350	1.050								1.500		
51	1.000	1.000	1.500								0.900		
52	1.350	1.350	1.500								0.900		
53	1.000	1.000										-0.300	-1.000
54	1.000	1.000	0.300									-0.300	-1.000
55	1.000	1.000										0.300	-1.000
56	1.000	1.000	0.300									0.300	-1.000
57	1.000	1.000										-1.000	-0.300
58	1.000	1.000	0.300									-1.000	-0.300
59	1.000	1.000										-1.000	0.300
60	1.000	1.000	0.300									-1.000	0.300
61	1.000	1.000										0.300	1.000
62	1.000	1.000	0.300									0.300	1.000
63	1.000	1.000										-0.300	1.000
64	1.000	1.000	0.300									-0.300	1.000
65	1.000	1.000										1.000	0.300
66	1.000	1.000	0.300									1.000	0.300
67	1.000	1.000										1.000	-0.300
68	1.000	1.000	0.300									1.000	-0.300



# Combinaciones

Nombre Obra: 01-Sot.TFG.MODULO-C

Fecha: 27/05/20

- E.L.U. de rotura. Hormigón en cimentaciones  
CTE  
Cota de nieve: Altitud inferior o igual a 1000 m

Comb.	PP	CM	Qa	V(+X exc.+)	V(+X exc.-)	V(-X exc.+)	V(-X exc.-)	V(+Y exc.+)	V(+Y exc.-)	V(-Y exc.+)	V(-Y exc.-)	SX	SY
1	1.000	1.000											
2	1.600	1.600											
3	1.000	1.000	1.600										
4	1.600	1.600	1.600										
5	1.000	1.000		1.600									
6	1.600	1.600		1.600									
7	1.000	1.000	1.120	1.600									
8	1.600	1.600	1.120	1.600									
9	1.000	1.000	1.600	0.960									
10	1.600	1.600	1.600	0.960									
11	1.000	1.000			1.600								
12	1.600	1.600			1.600								
13	1.000	1.000	1.120		1.600								
14	1.600	1.600	1.120		1.600								
15	1.000	1.000	1.600		0.960								
16	1.600	1.600	1.600		0.960								
17	1.000	1.000				1.600							
18	1.600	1.600				1.600							
19	1.000	1.000	1.120			1.600							
20	1.600	1.600	1.120			1.600							
21	1.000	1.000	1.600			0.960							
22	1.600	1.600	1.600			0.960							
23	1.000	1.000					1.600						
24	1.600	1.600					1.600						
25	1.000	1.000	1.120				1.600						
26	1.600	1.600	1.120				1.600						
27	1.000	1.000	1.600				0.960						
28	1.600	1.600	1.600				0.960						
29	1.000	1.000						1.600					
30	1.600	1.600						1.600					
31	1.000	1.000	1.120					1.600					
32	1.600	1.600	1.120					1.600					
33	1.000	1.000	1.600					0.960					
34	1.600	1.600	1.600					0.960					
35	1.000	1.000							1.600				
36	1.600	1.600							1.600				
37	1.000	1.000	1.120						1.600				
38	1.600	1.600	1.120						1.600				
39	1.000	1.000	1.600						0.960				
40	1.600	1.600	1.600						0.960				
41	1.000	1.000								1.600			
42	1.600	1.600								1.600			
43	1.000	1.000	1.120							1.600			
44	1.600	1.600	1.120							1.600			
45	1.000	1.000	1.600							0.960			
46	1.600	1.600	1.600							0.960			
47	1.000	1.000									1.600		
48	1.600	1.600									1.600		
49	1.000	1.000	1.120								1.600		
50	1.600	1.600	1.120								1.600		
51	1.000	1.000	1.600								0.960		
52	1.600	1.600	1.600								0.960		
53	1.000	1.000										-0.300	-1.000
54	1.000	1.000	0.300									-0.300	-1.000
55	1.000	1.000										0.300	-1.000
56	1.000	1.000	0.300									0.300	-1.000
57	1.000	1.000										-1.000	-0.300
58	1.000	1.000	0.300									-1.000	-0.300
59	1.000	1.000										-1.000	0.300
60	1.000	1.000	0.300									-1.000	0.300
61	1.000	1.000										0.300	1.000
62	1.000	1.000	0.300									0.300	1.000
63	1.000	1.000										-0.300	1.000
64	1.000	1.000	0.300									-0.300	1.000
65	1.000	1.000										1.000	0.300
66	1.000	1.000	0.300									1.000	0.300
67	1.000	1.000										1.000	-0.300
68	1.000	1.000	0.300									1.000	-0.300

# Combinaciones

Nombre Obra: 01-Sot.TFG.MODULO-C

Fecha: 27/05/20

---

- E.L.U. de rotura. Acero conformado  
CTE  
Cota de nieve: Altitud inferior o igual a 1000 m
- E.L.U. de rotura. Acero laminado  
CTE  
Cota de nieve: Altitud inferior o igual a 1000 m
- E.L.U. de rotura. Madera  
CTE  
Cota de nieve: Altitud inferior o igual a 1000 m

# Combinaciones

Nombre Obra: 01-Sot.TFG.MODULO-C

Fecha: 27/05/20

## 1. Coeficientes para situaciones persistentes o transitorias y sísmicas

Comb.	PP	CM	Qa	V(+X exc. +)	V(+X exc. -)	V(-X exc. +)	V(-X exc. -)	V(+Y exc. +)	V(+Y exc. -)	V(-Y exc. +)	V(-Y exc. -)	SX	SY
1	0.800	0.800											
2	1.350	1.350											
3	0.800	0.800	1.500										
4	1.350	1.350	1.500										
5	0.800	0.800		1.500									
6	1.350	1.350		1.500									
7	0.800	0.800	1.050	1.500									
8	1.350	1.350	1.050	1.500									
9	0.800	0.800	1.500	0.900									
10	1.350	1.350	1.500	0.900									
11	0.800	0.800			1.500								
12	1.350	1.350			1.500								
13	0.800	0.800	1.050		1.500								
14	1.350	1.350	1.050		1.500								
15	0.800	0.800	1.500		0.900								
16	1.350	1.350	1.500		0.900								
17	0.800	0.800				1.500							
18	1.350	1.350				1.500							
19	0.800	0.800	1.050			1.500							
20	1.350	1.350	1.050			1.500							
21	0.800	0.800	1.500			0.900							
22	1.350	1.350	1.500			0.900							
23	0.800	0.800					1.500						
24	1.350	1.350					1.500						
25	0.800	0.800	1.050				1.500						
26	1.350	1.350	1.050				1.500						
27	0.800	0.800	1.500				0.900						
28	1.350	1.350	1.500				0.900						
29	0.800	0.800						1.500					
30	1.350	1.350						1.500					
31	0.800	0.800	1.050					1.500					
32	1.350	1.350	1.050					1.500					
33	0.800	0.800	1.500					0.900					
34	1.350	1.350	1.500					0.900					
35	0.800	0.800							1.500				
36	1.350	1.350							1.500				
37	0.800	0.800	1.050						1.500				
38	1.350	1.350	1.050						1.500				
39	0.800	0.800	1.500						0.900				
40	1.350	1.350	1.500						0.900				
41	0.800	0.800								1.500			
42	1.350	1.350								1.500			
43	0.800	0.800	1.050							1.500			
44	1.350	1.350	1.050							1.500			
45	0.800	0.800	1.500							0.900			
46	1.350	1.350	1.500							0.900			
47	0.800	0.800									1.500		
48	1.350	1.350									1.500		
49	0.800	0.800	1.050								1.500		
50	1.350	1.350	1.050								1.500		
51	0.800	0.800	1.500								0.900		
52	1.350	1.350	1.500								0.900		
53	1.000	1.000										-0.300	-1.000
54	1.000	1.000	0.300									-0.300	-1.000
55	1.000	1.000										0.300	-1.000
56	1.000	1.000	0.300									0.300	-1.000
57	1.000	1.000										-1.000	-0.300
58	1.000	1.000	0.300									-1.000	-0.300
59	1.000	1.000										-1.000	0.300
60	1.000	1.000	0.300									-1.000	0.300
61	1.000	1.000										0.300	1.000
62	1.000	1.000	0.300									0.300	1.000
63	1.000	1.000										-0.300	1.000
64	1.000	1.000	0.300									-0.300	1.000
65	1.000	1.000										1.000	0.300
66	1.000	1.000	0.300									1.000	0.300
67	1.000	1.000										1.000	-0.300
68	1.000	1.000	0.300									1.000	-0.300

# Combinaciones

Nombre Obra: 01-Sot.TFG.MODULO-C

Fecha: 27/05/20

## 2. Coeficientes para situaciones accidentales de incendio

Comb.	PP	CM	Qa	V(+X exc. +)	V(+X exc. -)	V(-X exc. +)	V(-X exc. -)	V(+Y exc. +)	V(+Y exc. -)	V(-Y exc. +)	V(-Y exc. -)	SX	SY
1	1.000	1.000											
2	1.000	1.000	0.500										
3	1.000	1.000		0.500									
4	1.000	1.000	0.300	0.500									
5	1.000	1.000			0.500								
6	1.000	1.000	0.300		0.500								
7	1.000	1.000				0.500							
8	1.000	1.000	0.300			0.500							
9	1.000	1.000					0.500						
10	1.000	1.000	0.300				0.500						
11	1.000	1.000						0.500					
12	1.000	1.000	0.300					0.500					
13	1.000	1.000							0.500				
14	1.000	1.000	0.300						0.500				
15	1.000	1.000								0.500			
16	1.000	1.000	0.300							0.500			
17	1.000	1.000									0.500		
18	1.000	1.000	0.300								0.500		

### ▪ Tensiones sobre el terreno

Acciones características

### ▪ Desplazamientos

Acciones características

Comb.	PP	CM	Qa	V(+X exc. +)	V(+X exc. -)	V(-X exc. +)	V(-X exc. -)	V(+Y exc. +)	V(+Y exc. -)	V(-Y exc. +)	V(-Y exc. -)	SX	SY
1	1.000	1.000											
2	1.000	1.000	1.000										
3	1.000	1.000		1.000									
4	1.000	1.000	1.000	1.000									
5	1.000	1.000			1.000								
6	1.000	1.000	1.000		1.000								
7	1.000	1.000				1.000							
8	1.000	1.000	1.000			1.000							
9	1.000	1.000					1.000						
10	1.000	1.000	1.000				1.000						
11	1.000	1.000						1.000					
12	1.000	1.000	1.000					1.000					
13	1.000	1.000							1.000				
14	1.000	1.000	1.000						1.000				
15	1.000	1.000								1.000			
16	1.000	1.000	1.000							1.000			
17	1.000	1.000									1.000		
18	1.000	1.000	1.000								1.000		
19	1.000	1.000										-1.000	
20	1.000	1.000	1.000									-1.000	
21	1.000	1.000										1.000	
22	1.000	1.000	1.000									1.000	
23	1.000	1.000											-1.000
24	1.000	1.000	1.000										-1.000
25	1.000	1.000											1.000
26	1.000	1.000	1.000										1.000

## Tensiones del terreno bajo vigas de cimentación

PSot - 3.75

Tensión admisible en situaciones persistentes: 0.245 MPa

Tensión admisible en situaciones accidentales: 0.368 MPa

Situaciones persistentes o transitorias					
Viga			Tensión media (MPa)	Tensión en bordes (MPa)	Estado
Pórtico	Tramo	Dimensión			
1	B147-PC38	M1: 40x75	0.165	0.168	Cumple
1	PC38-PC20	M1: 40x75	0.162	0.166	Cumple
1	PC20-PC15	M1: 40x75	0.155	0.161	Cumple
1	PC15-B148	M1: 40x75	0.156	0.158	Cumple
2	B147-B159	M15: 40x75	0.165	0.167	Cumple
3	B152-B148	M14: 40x75	0.156	0.156	Cumple
4	B156-B157	45x75	0.031	0.032	Cumple
4	B157-B158	45x75	0.030	0.031	Cumple
4	B158-B160	45x75	0.026	0.027	Cumple
5	B156-B153	45x75	0.048	0.048	Cumple
5	B153-B152	45x75	0.133	0.133	Cumple
6	B160-B161	45x75	0.089	0.090	Cumple
6	B161-B159	45x75	0.141	0.141	Cumple

Situaciones accidentales					
Viga			Tensión media (MPa)	Tensión en bordes (MPa)	Estado
Pórtico	Tramo	Dimensión			
1	B147-PC38	M1: 40x75	0.181	0.184	Cumple
1	PC38-PC20	M1: 40x75	0.195	0.203	Cumple
1	PC20-PC15	M1: 40x75	0.230	0.235	Cumple
1	PC15-B148	M1: 40x75	0.247	0.249	Cumple
2	B147-B159	M15: 40x75	0.192	0.197	Cumple
3	B152-B148	M14: 40x75	0.247	0.249	Cumple
4	B156-B157	45x75	0.032	0.033	Cumple
4	B157-B158	45x75	0.031	0.031	Cumple
4	B158-B160	45x75	0.027	0.028	Cumple
5	B156-B153	45x75	0.049	0.049	Cumple
5	B153-B152	45x75	0.160	0.160	Cumple
6	B160-B161	45x75	0.098	0.099	Cumple
6	B161-B159	45x75	0.188	0.189	Cumple

Producido por una versión educativa de CYPE





# Cuantías de obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 26/05/20

## Notas:

Barras: Los valores indicados tienen incluidas las mermas.

Superficie total: Se han deducido los huecos de superficie mayor de 0.00 m<sup>2</sup>.

Las superficies se miden en proyección horizontal.

La medición de las vigas de cimentación flotantes (sin vinculación exterior) se incluye dentro del apartado 'Vigas'.

La medición de la armadura base de losas, reticulares y ábacos es aproximada.

Los siguientes pilares y/o pantallas tienen armado insuficiente bajo las plantas indicadas, y no se medirá el acero, hormigón y encofrado en esos tramos.

Pantalla PC39, bajo la planta PB -0.10.

## PSot - 3.75

Elemento	Encofrado (m <sup>2</sup> )	Superficie (m <sup>2</sup> )	Volumen (m <sup>3</sup> )	Barras (kg)
Losas de cimentación	-	1103.26	827.440	9808
Armado base	-	-	-	28137
Vigas	115.40	54.71	43.900	3630
Total	-	1157.97	871.340	41575
Índices (por m <sup>2</sup> )	-	-	0.743	35.47
Superficie total: 1171.97 m <sup>2</sup>				

## PB -0.10

Elemento	Encofrado (m <sup>2</sup> )	Superficie (m <sup>2</sup> )	Volumen (m <sup>3</sup> )	Barras (kg)
Forjados reticulares	-	1037.63	217.100	4682
Armado base	-	-	-	4829
Armadura base de ábacos	-	-	-	1983
Losas macizas	-	9.14	2.160	25
Armado base	-	-	-	120
Vigas	96.16	88.06	32.770	2761
Muros de hormigón armado	-	428.94	77.897	6333
Pilares	333.36	-	38.880	5408
Escaleras	-	18.90	3.374	269
Total	-	1582.67	372.181	26410
Índices (por m <sup>2</sup> )	-	-	0.324	22.99
Superficie total: 1148.83 m <sup>2</sup>				
Nº de bloques de reticular = 5899 Uds.				



# Cuantías de obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 26/05/20

## PP + 3.70

Elemento	Encofrado (m <sup>2</sup> )	Superficie (m <sup>2</sup> )	Volumen (m <sup>3</sup> )	Barras (kg)
Forjados reticulares	-	716.86	145.560	5223
Armado base	-	-	-	3462
Armadura base de ábacos	-	-	-	1287
Losas macizas	-	8.54	2.140	31
Armado base	-	-	-	114
Vigas	75.99	75.56	30.170	2740
Pilares	354.12	-	42.740	5317
Escaleras	-	20.78	2.898	265
Total	-	821.74	223.508	18439
Índices (por m <sup>2</sup> )	-	-	0.275	22.67
Superficie total: 813.26 m <sup>2</sup>				
Nº de bloques de reticular = 4471 Uds.				

## PS + 7.60

Elemento	Encofrado (m <sup>2</sup> )	Superficie (m <sup>2</sup> )	Volumen (m <sup>3</sup> )	Barras (kg)
Forjados reticulares	-	479.82	101.110	3644
Armado base	-	-	-	2356
Armadura base de ábacos	-	-	-	974
Losas macizas	-	59.34	14.840	229
Armado base	-	-	-	803
Vigas	52.95	58.19	20.690	1796
Pilares	278.40	-	34.770	3873
Escaleras	-	20.07	3.609	279
Total	-	617.42	175.019	13954
Índices (por m <sup>2</sup> )	-	-	0.288	22.99
Superficie total: 606.96 m <sup>2</sup>				
Nº de bloques de reticular = 2867 Uds.				

## PT + 10.75

Elemento	Encofrado (m <sup>2</sup> )	Superficie (m <sup>2</sup> )	Volumen (m <sup>3</sup> )	Barras (kg)
Forjados reticulares	-	402.68	87.250	3120
Armado base	-	-	-	1990
Armadura base de ábacos	-	-	-	881
Losas macizas	-	55.27	13.820	224
Armado base	-	-	-	754
Vigas	65.80	74.47	25.680	1995
Pilares	218.54	-	26.940	2463
Escaleras	-	17.35	2.399	221
Total	-	549.77	156.089	11648
Índices (por m <sup>2</sup> )	-	-	0.288	21.50
Superficie total: 541.81 m <sup>2</sup>				
Nº de bloques de reticular = 2267 Uds.				



# Cuantías de obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 26/05/20

## PC +13.90

Elemento	Encofrado (m <sup>2</sup> )	Superficie (m <sup>2</sup> )	Volumen (m <sup>3</sup> )	Barras (kg)
Forjados reticulares	-	461.31	101.120	2679
Armado base	-	-	-	2261
Armadura base de ábacos	-	-	-	1031
Losas macizas	-	53.71	13.430	217
Armado base	-	-	-	727
Vigas	66.99	77.97	28.030	2041
Pilares	217.08	-	26.740	2224
Escaleras	-	17.35	2.399	260
Total	-	610.34	171.719	11440
Índices (por m <sup>2</sup> )	-	-	0.285	18.99
Superficie total: 602.38 m <sup>2</sup>				
Nº de bloques de reticular = 2511 Uds.				

## Cubierta +17.05

Elemento	Encofrado (m <sup>2</sup> )	Superficie (m <sup>2</sup> )	Volumen (m <sup>3</sup> )	Barras (kg)
Forjados reticulares	-	408.36	81.270	1424
Armado base	-	-	-	2038
Armadura base de ábacos	-	-	-	715
Losas macizas	-	17.73	4.430	49
Armado base	-	-	-	244
Vigas	67.34	57.98	20.600	1009
Pilares	196.30	-	23.890	1847
Escaleras	-	16.27	2.224	288
Total	-	500.34	132.414	7614
Índices (por m <sup>2</sup> )	-	-	0.269	15.46
Superficie total: 492.40 m <sup>2</sup>				
Nº de bloques de reticular = 2571 Uds.				

## Forjado 7

Elemento	Encofrado (m <sup>2</sup> )	Superficie (m <sup>2</sup> )	Volumen (m <sup>3</sup> )	Barras (kg)
Losas macizas	-	19.44	4.020	74
Armado base	-	-	-	288
Vigas	11.10	7.93	2.880	251
Pilares	36.71	-	5.200	463
Total	-	27.37	12.100	1076
Índices (por m <sup>2</sup> )	-	-	0.411	36.52
Superficie total: 29.46 m <sup>2</sup>				



# Cuantías de obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 26/05/20

## Total obra

Elemento	Encofrado (m <sup>2</sup> )	Superficie (m <sup>2</sup> )	Volumen (m <sup>3</sup> )	Barras (kg)
Losas de cimentación	-	1103.26	827.440	9808
Armado base	-	-	-	28137
Forjados reticulares	-	3506.66	733.410	20772
Armado base	-	-	-	16936
Armadura base de ábacos	-	-	-	6871
Losas macizas	-	223.17	54.840	849
Armado base	-	-	-	3050
Vigas	551.73	494.87	204.720	16223
Muros de hormigón armado	-	428.94	77.900	6333
Pilares	1634.51	-	199.160	21595
Escaleras	-	110.72	16.900	1582
Total	-	5867.62	2114.370	132156
Índices (por m <sup>2</sup> )	-	-	0.391	24.44
Superficie total: 5407.07 m <sup>2</sup>				
° de bloques de reticular = 20586 Uds.				

Producido por una versión educativa de CYPE

## ÍNDICE

1.- NOTACIÓN (PILARES).....	3
2.- PILARES.....	3
2.1.- PC1.....	3
2.2.- PC2.....	4
2.3.- PC3.....	5
2.4.- PC4.....	6
2.5.- PC5.....	7
2.6.- PC6.....	8
2.7.- PC7.....	9
2.8.- PC8.....	10
2.9.- PC9.....	11
2.10.- PC10.....	12
2.11.- PC11.....	13
2.12.- PC12.....	14
2.13.- PC13.....	15
2.14.- PC14.....	16
2.15.- PC15.....	17
2.16.- PC16.....	18
2.17.- PC17.....	19
2.18.- PC18.....	20
2.19.- PC19.....	21
2.20.- PC20.....	22
2.21.- PC21.....	23
2.22.- PC22.....	24
2.23.- PC23.....	25
2.24.- PC24.....	26
2.25.- PC25.....	27
2.26.- PC26.....	28
2.27.- PC27.....	29
2.28.- PC28.....	29
2.29.- PC29.....	30
2.30.- PC30.....	30
2.31.- PC31.....	31
2.32.- PC32.....	32
2.33.- PC33.....	32
2.34.- PC34.....	33
2.35.- PC35.....	33
2.36.- PC36.....	34
2.37.- PC37.....	34
2.38.- PC38.....	35
2.39.- PCC1.....	35
2.40.- PCC2.....	36
2.41.- PCC3.....	36
2.42.- PCC4.....	37
2.43.- PCC5.....	37
2.44.- PCC6.....	37
2.45.- PCC7.....	38
2.46.- PCC8.....	38
2.47.- PCC9.....	38

2.48.- PCC10.....	38
2.49.- PCC11.....	39
2.50.- PCC12.....	39
2.51.- PCC13.....	39
2.52.- PCC14.....	39
2.53.- PCC15.....	40
2.54.- PCC16.....	40
2.55.- PCC17.....	40
2.56.- PCC18.....	40





## 1.- NOTACIÓN (PILARES)

En las tablas de comprobación de pilares de acero no se muestran las comprobaciones con coeficiente de aprovechamiento inferior al 10%.

Disp.: Disposiciones relativas a las armaduras

Arm.: Armadura mínima y máxima

Q: Estado límite de agotamiento frente a cortante

N,M: Estado límite de agotamiento frente a solicitaciones normales

Disp. S.: Criterios de diseño por sismo

Cap.: Diseño por capacidad

## 2.- PILARES

### 2.1.- PC1

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos pésimos							Estado
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Ox (kN)	Oy (kN)	
P +13.90 (10.75 - 13.9 m)	40x100	Cabeza	Cumple	Cumple	48.6	74.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	74.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	188.1	-114.0	-55.6	51.8	75.5	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	146.1	20.9	-132.8	102.0	-8.1	
		12.9 m	Cumple	Cumple	47.9	83.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	83.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	214.0	86.1	81.8	51.8	75.5	Cumple
										G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	238.4	6.9	144.9	99.5	12.5	
		11.35 m	Cumple	Cumple	47.9	83.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	83.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	214.0	86.1	81.8	51.8	75.5	Cumple
										G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	238.4	6.9	144.9	99.5	12.5	
		Pie	Cumple	Cumple	47.9	83.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	83.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	214.0	86.1	81.8	51.8	75.5	Cumple
										G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	238.4	6.9	144.9	99.5	12.5	
P +10.75 (7.6 - 10.75 m)	40x100	10.75 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	6.3	83.6	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	83.6	G, Q, V <sup>(6)</sup>	Q	243.8	2.6	144.6	99.1	15.6	Cumple
										G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	238.4	6.9	144.9	99.5	12.5	
		Cabeza	Cumple	Cumple	81.5	81.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	81.9	G, S <sup>(7)</sup>	Q S.	95.7	330.1	-57.6	43.4	-129.4	Cumple
										G, S <sup>(2)</sup>	N,M S.	103.9	337.0	-57.8	43.5	-126.4	
		9.9 m	Cumple	Cumple	81.5	81.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	81.9	G, S <sup>(7)</sup>	Q S.	95.7	330.1	-57.6	43.4	-129.4	Cumple
										G, S <sup>(2)</sup>	N,M S.	103.9	337.0	-57.8	43.5	-126.4	
		8.2 m	Cumple	Cumple	81.5	81.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	81.9	G, S <sup>(7)</sup>	Q S.	95.7	330.1	-57.6	43.4	-129.4	Cumple
										G, S <sup>(2)</sup>	N,M S.	103.9	337.0	-57.8	43.5	-126.4	
P +7.60 (3.7 - 7.6 m)	40x100	Pie	Cumple	Cumple	80.1	33.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	80.1	G, S <sup>(7)</sup>	Q S.	123.1	-32.1	64.1	43.4	-129.4	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	376.5	1.9	106.0	71.6	-9.6	
		Cabeza	Cumple	Cumple	51.4	78.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	78.8	G, S <sup>(7)</sup>	Q S., N,M S.	68.7	338.5	-59.6	35.9	-210.1	Cumple
										G, S <sup>(2)</sup>	Q S.	98.9	-410.8	67.8	35.9	-208.7	
		Pie	Cumple	Cumple	50.6	95.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	95.3	G, S <sup>(7)</sup>	N,M S.	94.5	-415.6	67.4	35.7	-207.9	Cumple
										G, S <sup>(2)</sup>	Q S.	76.6	-72.1	-60.5	36.0	-205.3	
		Cabeza	Cumple	Cumple	49.3	26.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	49.3	G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	1137.1	41.3	-106.3	53.9	19.9	Cumple
										G, S <sup>(7)</sup>	Q S., N,M S.	110.4	-780.5	63.8	36.0	-205.3	
P +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	40x100	2.85 m	Cumple	Cumple	48.8	99.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.9	G, S <sup>(7)</sup>	Q S., N,M S.	110.4	-780.5	63.8	36.0	-205.3	Cumple
										G, S <sup>(2)</sup>	Q S., N,M S.	110.4	-780.5	63.8	36.0	-205.3	
		0.5 m	Cumple	Cumple	62.1	99.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.9	G, S <sup>(7)</sup>	Q S., N,M S.	110.4	-780.5	63.8	36.0	-205.3	Cumple
										G, S <sup>(2)</sup>	Q S., N,M S.	110.4	-780.5	63.8	36.0	-205.3	
		Pie	Cumple	Cumple	34.2	99.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.9	G, S <sup>(7)</sup>	Q S., N,M S.	110.4	-780.5	63.8	36.0	-205.3	Cumple
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	136.2	-781.0	67.5	38.5	-205.4	
		-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	11.1	99.9	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	99.9	G, S <sup>(7)</sup>	N,M S.	110.4	-780.5	63.8	36.0	-205.3	Cumple
										G, S <sup>(2)</sup>	Q S., N,M S.	327.4	-432.5	18.1	-16.5	164.9	
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	40x100	Cabeza	Cumple	Cumple	77.3	43.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	77.3	G, S <sup>(7)</sup>	Q S., N,M S.	327.4	-432.5	18.1	-16.5	164.9	Cumple
										G, S <sup>(2)</sup>	Q S., N,M S.	327.4	-432.5	18.1	-16.5	164.9	
		-0.95 m	Cumple	Cumple	77.3	43.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	77.3	G, S <sup>(7)</sup>	Q S., N,M S.	327.4	-432.5	18.1	-16.5	164.9	Cumple
										G, S <sup>(2)</sup>	Q S., N,M S.	327.4	-432.5	18.1	-16.5	164.9	
		-3.15 m	Cumple	Cumple	77.3	43.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	77.3	G, S <sup>(7)</sup>	Q S., N,M S.	327.4	-432.5	18.1	-16.5	164.9	Cumple
										G, S <sup>(2)</sup>	Q S.	427.2	124.8	-42.0	-21.5	166.7	
		Pie	Cumple	Cumple	74.1	22.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	74.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	991.5	-250.3	-35.8	-13.2	-154.2	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q S.	456.5	124.9	-43.1	-21.7	167.8	
P Sot - 3.75	40x100	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	9.8	23.0	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	23.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	991.5	-250.3	-35.8	-13.2	-154.2	Cumple
<b>Notas:</b> <sup>(1)</sup> La comprobación no procede <sup>(2)</sup> Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado. <sup>(3)</sup> PP+CM+0.3-Qa-SX+0.3-SY <sup>(4)</sup> PP+CM+0.3-Qa-SX+0.3-SY <sup>(5)</sup> 1.35-PP+1.35-CM+1.05-Qa+1.5-V(+Xexc.-) <sup>(6)</sup> 1.35-PP+1.35-CM+1.05-Qa+1.5-V(+Xexc.-) <sup>(7)</sup> PP+CM-SX+0.3-SY <sup>(8)</sup> 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(+Xexc.-) <sup>(9)</sup> PP+CM+0.3-SY																	



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

## 2.2.- PC2

Sección de hormigón																
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos pésimos						
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Ox (kN)	Oy (kN)
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	35x80	Cabeza	Cumple	Cumple	64.9	76.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	76.3	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N, M S.	153.2	-209.5	-61.9	54.8	144.4
		12.9 m	Cumple	Cumple	65.4	97.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	97.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	172.1	179.3	85.8	56.6	146.3
		11.35 m	Cumple	Cumple	80.6	97.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	97.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	172.1	179.3	85.8	56.6	146.3
		Pie	Cumple	Cumple	63.4	97.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	97.2	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N, M	294.4	72.5	130.9	86.4	54.5
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	35x80	10.75 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	14.2	97.2	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	97.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	172.1	179.3	85.8	56.6	146.3
		Cabeza	Cumple	Cumple	49.3	94.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	94.7	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N, M	294.4	72.5	130.9	86.4	54.5
		Pie	Cumple	Cumple	49.3	61.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	61.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	268.9	-303.9	-67.0	45.0	181.0
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N, M S.	270.4	-304.4	-67.0	45.0	180.2
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	35x80	Cabeza	Cumple	Cumple	68.6	78.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	78.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N, M S.	305.9	-326.4	-47.8	29.1	205.9
		4.3 m	Cumple	Cumple	67.8	97.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	97.7	G, S <sup>(5)</sup>	Q S.	329.8	404.4	55.8	29.2	205.3
		Pie	Cumple	Cumple	57.0	97.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	97.7	G, S <sup>(5)</sup>	N, M S.	328.5	404.8	56.0	29.3	204.8
										G, S <sup>(5)</sup>	Q S.	329.8	404.4	55.8	29.2	205.3
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	35x80	3.7 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	16.0	97.7	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	97.7	G, S <sup>(5)</sup>	Q S.	329.8	404.4	55.8	29.2	205.3
		Cabeza	Cumple	Cumple	89.9	45.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	89.9	G, S <sup>(5)</sup>	N, M S.	328.5	404.8	56.0	29.3	204.8
		0.5 m	Cumple	Cumple	87.7	96.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.5	G, S <sup>(5)</sup>	Q S.	447.3	-116.1	-64.1	38.0	158.2
		Pie	Cumple	Cumple	87.7	96.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.5	G, Q, S <sup>(3)</sup>	N, M	1201.8	-28.3	-114.6	73.1	27.5
PS -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	35x80	-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	12.1	96.5	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	96.5	G, S <sup>(5)</sup>	Q S.	458.3	425.2	64.3	36.6	155.6
		Cabeza	Cumple	Cumple	55.9	41.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	55.9	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	493.8	427.4	72.5	40.8	156.4
		-0.95 m	Cumple	Cumple	55.9	41.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	55.9	G, S <sup>(7)</sup>	Q S.	600.2	226.8	-45.8	14.8	-110.0
		-3.15 m	Cumple	Cumple	55.9	41.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	55.9	G, Q, S <sup>(8)</sup>	N, M S.	665.1	225.2	-52.4	17.2	-109.3
PSot - 3.75	35x80	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	8.1	38.9	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	38.9	G, S <sup>(7)</sup>	Q S.	600.2	226.8	-45.8	14.8	-110.0
										G, Q, V <sup>(9)</sup>	N, M	1616.1	-125.8	-22.6	14.5	-38.9
										G, S <sup>(7)</sup>	Q S.	622.9	-136.1	2.9	14.8	-110.0
										G, Q, V <sup>(9)</sup>	N, M	1616.1	-125.8	-22.6	14.5	-38.9

Notas:  
(1) La comprobación no procede  
(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
(3) PP+CM+0.3-Qa+0.3-SY  
(4) 1.35-PP+1.35-CM+1.05-Qa+1.5-V(+Xexc.-)  
(5) PP+CM+0.3-SY  
(6) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(+Xexc.-)  
(7) PP+CM-SX-0.3-SY  
(8) PP+CM+0.3-Qa-SX-0.3-SY  
(9) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Xexc.-)

Producido por una versión educativa de CYPE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

## 2.3.- PC3

Sección de hormigón																
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones						Aprov. (%)	Esfuerzos p <sub>s</sub> imos						
			Disp.	Arm.	Q (%)	N.M (%)	Disp. S.	Cap.		Naturaleza	Comp.	N (kN)	M <sub>xx</sub> (kN-m)	M <sub>yy</sub> (kN-m)	Q <sub>x</sub> (kN)	Q <sub>y</sub> (kN)
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	35x80	Cabeza	Cumple	Cumple	62.5	81.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	81.5	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	221.9	157.8	-51.5	42.4	-80.8
		13.05 m	Cumple	Cumple	61.6	98.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.7	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	268.3	23.0	-106.9	83.5	-18.3
		11.35 m	Cumple	Cumple	61.6	98.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	241.1	-68.4	67.2	42.4	-80.8
		Pie	Cumple	Cumple	61.6	98.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.7	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	294.3	-28.1	126.8	83.5	-18.3
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	35x80	10.75 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	8.7	98.7	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	98.7	G, Q, V <sup>(4)</sup>	Q	309.1	-32.7	126.7	82.7	-24.9
		Cabeza	Cumple	Cumple	68.1	78.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	78.9	G, S <sup>(6)</sup>	Q S.	272.2	-185.8	-81.4	58.4	87.0
		9.9 m	Cumple	Cumple	68.1	78.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	78.9	G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M S.	331.8	-160.9	-104.6	74.7	74.7
		8.2 m	Cumple	Cumple	68.1	78.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	78.9	G, S <sup>(6)</sup>	Q S.	272.2	-185.8	-81.4	58.4	87.0
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	35x80	Cabeza	Cumple	Cumple	79.7	61.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	79.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	381.1	-176.5	-78.7	45.6	120.0
		6.75 m	Cumple	Cumple	78.4	79.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	79.9	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M S.	497.8	-141.1	-102.2	60.8	99.7
		4.3 m	Cumple	Cumple	78.4	79.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	79.9	G, S <sup>(6)</sup>	Q S.	405.5	249.5	83.3	45.6	120.0
		Pie	Cumple	Cumple	78.4	79.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	79.9	G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M S.	522.2	212.8	113.6	60.8	99.7
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	35x80	Cabeza	Cumple	Cumple	65.9	56.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	65.9	G, S <sup>(6)</sup>	Q S.	566.8	18.5	-71.8	45.0	105.6
		2.85 m	Cumple	Cumple	65.0	99.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.1	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	1388.3	44.5	-141.4	86.4	3.0
		0.5 m	Cumple	Cumple	65.0	99.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.1	G, S <sup>(6)</sup>	Q S., N.M S.	590.5	382.9	83.6	45.0	105.6
		Pie	Cumple	Cumple	65.0	99.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.1	G, S <sup>(6)</sup>	Q S., N.M S.	590.5	382.9	83.6	45.0	105.6
PS -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	35x80	-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	9.7	99.1	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	99.1	G, S <sup>(6)</sup>	Q S., N.M S.	590.5	382.9	83.6	45.0	105.6
		Cabeza	Cumple	Cumple	38.3	52.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	52.1	G, S <sup>(6)</sup>	Q S.	1018.7	98.2	-45.5	10.6	-80.8
		-0.95 m	Cumple	Cumple	38.3	52.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	52.1	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	2028.7	-51.4	-81.6	22.6	-15.9
		-3.15 m	Cumple	Cumple	38.3	52.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	52.1	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	2028.7	-51.4	-81.6	22.6	-15.9
PSot - 3.75	35x80	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	6.5	47.8	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	47.8	G, S <sup>(6)</sup>	Q S.	1041.3	-168.6	-10.6	10.6	-80.8
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	2029.4	-135.1	-9.5	22.3	-32.0

Notas:  
(1) La comprobación no procede  
(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
(3) PP+CM+0.3.Qa-SX-0.3.SY  
(4) 1.35.PP+1.35.CM+1.05.Qa+1.5.V(+Xexc.-)  
(5) 1.35.PP+1.35.CM+1.5.Qa+0.9.V(+Xexc.-)  
(6) PP+CM+SX+0.3.SY  
(7) PP+CM+0.3.Qa+SX+0.3.SY  
(8) 1.35.PP+1.35.CM+1.5.Qa+0.9.V(+Xexc.-)  
(9) PP+CM-SX-0.3.SY  
(10) 1.35.PP+1.35.CM+1.5.Qa+0.9.V(-Yexc.-)  
(11) 1.35.PP+1.35.CM+1.5.Qa+0.9.V(-Xexc.-)



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

## 2.4.- PC4

Producido por una versión educativa de CYPE

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos pésimos							Estado
			Disp.	Arm.	Q (%)	N.M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Qx (kN)	Oy (kN)	
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	80x35	Cabeza	Cumple	Cumple	74.5	58.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	74.5	G, Q, V <sup>(3)</sup>	Q	151.5	-13.2	-143.4	76.9	13.3	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	151.8	-15.1	-142.8	76.2	15.0	
		16.2 m	Cumple	Cumple	74.5	58.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	74.5	G, Q, V <sup>(3)</sup>	Q	151.5	-13.2	-143.4	76.9	13.3	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	151.8	-15.1	-142.8	76.2	15.0	
		14.5 m	Cumple	Cumple	74.5	58.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	74.5	G, Q, V <sup>(3)</sup>	Q	151.5	-13.2	-143.4	76.9	13.3	Cumple
									G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	151.8	-15.1	-142.8	76.2	15.0		
		Ple	Cumple	Cumple	72.8	46.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	72.8	G, Q, V <sup>(3)</sup>	Q	177.4	24.0	72.0	76.9	13.3	Cumple
									G, Q, S <sup>(5)</sup>	N,M S.	129.3	56.7	10.6	32.6	33.3		
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	80x35	Cabeza	Cumple	Cumple	73.1	50.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	73.1	G, Q, S <sup>(6)</sup>	Q S.	425.9	-26.6	177.5	-104.0	14.6	Cumple
										G, S <sup>(7)</sup>	N,M S.	466.5	-74.0	147.0	-90.2	43.7	
		12.9 m	Cumple	Cumple	73.1	50.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	73.1	G, Q, S <sup>(6)</sup>	Q S.	425.9	-26.6	177.5	-104.0	14.6	Cumple
										G, S <sup>(7)</sup>	N,M S.	466.5	-74.0	147.0	-90.2	43.7	
		11.35 m	Cumple	Cumple	73.1	50.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	73.1	G, Q, S <sup>(6)</sup>	Q S.	425.9	-26.6	177.5	-104.0	14.6	Cumple
									G, S <sup>(7)</sup>	N,M S.	466.5	-74.0	147.0	-90.2	43.7		
		Ple	Cumple	Cumple	72.2	25.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	72.2	G, Q, S <sup>(6)</sup>	Q S.	444.1	12.2	-97.9	-104.0	14.6	Cumple
									G, Q, S <sup>(5)</sup>	N,M S.	502.1	48.0	-88.6	-72.5	51.8		
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	80x35	Cabeza	Cumple	Cumple	42.2	30.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	42.2	G, Q, S <sup>(6)</sup>	Q S.	622.7	-11.7	95.9	-67.4	12.7	Cumple
										G, S <sup>(8)</sup>	N,M S.	408.8	69.2	42.1	-15.2	-50.9	
		9.9 m	Cumple	Cumple	42.2	30.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	42.2	G, Q, S <sup>(6)</sup>	Q S.	622.7	-11.7	95.9	-67.4	12.7	Cumple
										G, S <sup>(8)</sup>	N,M S.	408.8	69.2	42.1	-15.2	-50.9	
		8.2 m	Cumple	Cumple	42.2	30.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	42.2	G, Q, S <sup>(6)</sup>	Q S.	622.7	-11.7	95.9	-67.4	12.7	Cumple
									G, S <sup>(8)</sup>	N,M S.	408.8	69.2	42.1	-15.2	-50.9		
		Ple	Cumple	Cumple	41.8	35.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	41.8	G, Q, S <sup>(6)</sup>	Q S.	643.6	24.5	-94.1	-67.5	13.0	Cumple
									G, Q, S <sup>(5)</sup>	N,M S.	744.6	91.3	-49.4	-42.3	57.9		
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	80x35	Cabeza	Cumple	Cumple	34.0	42.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	42.9	G, S <sup>(9)</sup>	Q S.	743.8	13.4	-89.3	58.3	-8.2	Cumple
										G, Q, S <sup>(9)</sup>	N,M S.	1089.3	-119.8	20.3	-10.7	68.3	
		6.75 m	Cumple	Cumple	33.6	47.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	47.3	G, S <sup>(9)</sup>	Q S.	768.2	-15.6	117.6	58.3	-8.2	Cumple
										G, S <sup>(8)</sup>	N,M S.	583.4	-109.5	36.1	17.7	-59.4	
		4.3 m	Cumple	Cumple	33.6	47.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	47.3	G, S <sup>(9)</sup>	Q S.	768.2	-15.6	117.6	58.3	-8.2	Cumple
									G, S <sup>(8)</sup>	N,M S.	583.4	-109.5	36.1	17.7	-59.4		
		Ple	Cumple	Cumple	33.6	47.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	47.3	G, S <sup>(9)</sup>	Q S.	768.2	-15.6	117.6	58.3	-8.2	Cumple
									G, S <sup>(8)</sup>	N,M S.	583.4	-109.5	36.1	17.7	-59.4		
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	80x35	Cabeza	Cumple	Cumple	33.7	40.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	40.6	G, S <sup>(10)</sup>	Q S.	841.0	58.0	-31.4	55.4	-39.8	Cumple
										G, Q, V <sup>(11)</sup>	N,M	1792.3	-24.3	-4.3	-0.4	19.4	
		2.85 m	Cumple	Cumple	33.0	52.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	52.7	G, S <sup>(9)</sup>	Q S.	1042.0	-18.2	196.1	65.5	-9.6	Cumple
										G, Q, S <sup>(12)</sup>	N,M S.	1489.1	115.4	-140.7	-45.0	54.5	
		0.5 m	Cumple	Cumple	33.0	52.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	52.7	G, S <sup>(9)</sup>	Q S.	1042.0	-18.2	196.1	65.5	-9.6	Cumple
									G, Q, S <sup>(12)</sup>	N,M S.	1489.1	115.4	-140.7	-45.0	54.5		
		Ple	Cumple	Cumple	33.0	52.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	52.7	G, S <sup>(9)</sup>	Q S.	1042.0	-18.2	196.1	65.5	-9.6	Cumple
									G, Q, S <sup>(12)</sup>	N,M S.	1489.1	115.4	-140.7	-45.0	54.5		
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	80x35	-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	5.7	52.7	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	52.7	G, S <sup>(9)</sup>	Q S.	1042.0	-18.2	196.1	65.5	-9.6	Cumple
										G, Q, S <sup>(12)</sup>	N,M S.	1489.1	115.4	-140.7	-45.0	54.5	
		Cabeza	Cumple	Cumple	17.4	39.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	39.4	G, S <sup>(9)</sup>	Q S.	911.9	-11.3	72.8	-32.6	-0.2	Cumple
										G, Q, V <sup>(13)</sup>	N,M	1737.8	-20.2	17.4	-6.8	3.9	
		-3.15 m	Cumple	Cumple	17.2	40.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	40.0	G, S <sup>(9)</sup>	Q S.	934.6	-11.8	-34.8	-32.6	-0.2	Cumple
									G, Q, V <sup>(13)</sup>	N,M	1768.4	-7.4	-4.9	-6.8	3.9		
		Ple	Cumple	Cumple	17.2	40.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	40.0	G, S <sup>(9)</sup>	Q S.	934.6	-11.8	-34.8	-32.6	-0.2	Cumple
									G, Q, V <sup>(13)</sup>	N,M	1768.4	-7.4	-4.9	-6.8	3.9		
PStot - 3.75	80x35	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	3.1	40.0	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	40.0	G, S <sup>(9)</sup>	Q S.	934.6	-11.8	-34.8	-32.6	-0.2	Cumple
									G, Q, V <sup>(13)</sup>	N,M	1768.4	-7.4	-4.9	-6.8	3.9		

Notas:  
(1) La comprobación no procede  
(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
(3) 1.35-PP+1.35-CM+1.05-Qa+1.5-V(+Xexc.+)  
(4) 1.35-PP+1.35-CM+1.05-Qa+1.5-V(+Xexc.-)  
(5) PP+CM+0.3-Qa+0.3-SY  
(6) PP+CM+0.3-Qa-SX-0.3-SY  
(7) PP+CM+0.3-SX-SY  
(8) PP+CM-SX-0.3-SY  
(9) PP+CM+0.3-Qa+0.3-SY  
(10) PP+CM+0.3-Qa+0.3-SX-SY  
(11) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(+Xexc.+)  
(12) PP+CM+0.3-Qa+0.3-SX-SY  
(13) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(+Xexc.-)



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

## 2.5.- PC5

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos							Estado
			Disp.	Arm.	Q (%)	N, M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	M <sub>xx</sub> (kN-m)	M <sub>yy</sub> (kN-m)	Q <sub>x</sub> (kN)	Q <sub>y</sub> (kN)	
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	75x30	Cabeza	Cumple	Cumple	96.5	81.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.5	G, Q, V <sup>(3)</sup>	Q,N,M	290.5	-16.6	-183.1	100.7	16.5	Cumple
		16.2 m	Cumple	Cumple	96.5	81.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.5	G, Q, V <sup>(3)</sup>	Q,N,M	290.5	-16.6	-183.1	100.7	16.5	Cumple
		14.5 m	Cumple	Cumple	96.5	81.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.5	G, Q, V <sup>(3)</sup>	Q,N,M	290.5	-16.6	-183.1	100.7	16.5	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	94.7	53.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	94.7	G, Q, V <sup>(3)</sup>	Q	311.3	29.6	98.7	100.7	16.5	Cumple
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	80x40	Cabeza	Cumple	Cumple	76.8	85.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	85.6	G, S <sup>(6)</sup>	Q S.	663.0	-168.1	188.9	-123.3	110.8	Cumple
										G, S <sup>(6)</sup>	N,M S.	681.7	-194.2	94.9	-79.2	125.1	Cumple
		12.9 m	Cumple	Cumple	76.8	85.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	85.6	G, S <sup>(6)</sup>	Q S.	663.0	-168.1	188.9	-123.3	110.8	Cumple
										G, S <sup>(6)</sup>	N,M S.	681.7	-194.2	94.9	-79.2	125.1	Cumple
		11.35 m	Cumple	Cumple	76.8	85.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	85.6	G, S <sup>(6)</sup>	Q S.	663.0	-168.1	188.9	-123.3	110.8	Cumple
										G, S <sup>(6)</sup>	N,M S.	681.7	-194.2	94.9	-79.2	125.1	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	76.1	53.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	76.1	G, S <sup>(6)</sup>	Q S.	683.6	125.4	-138.3	-123.9	110.5	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	725.6	140.6	-119.6	-80.9	127.6	Cumple
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	80x40	10.75 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	11.9	53.4	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	53.4	G, Q, S <sup>(7)</sup>	Q S.	707.1	127.5	-142.5	-125.1	112.0	Cumple
		Cabeza	Cumple	Cumple	44.9	47.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	47.3	G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	725.6	140.6	-119.6	-80.9	127.6	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q S.,N,M S.	970.8	-154.7	63.1	-28.4	114.0	Cumple
		8.2 m	Cumple	Cumple	44.5	48.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	48.0	G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q S.	992.6	164.6	-16.0	-28.2	114.0	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	44.5	48.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	48.0	G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	992.5	164.7	-15.9	-28.0	113.8	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q S.	992.6	164.6	-16.0	-28.2	114.0	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	992.5	164.7	-15.9	-28.0	113.8	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q S.,N,M S.	1362.5	-192.2	-45.6	26.9	111.1	Cumple
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	80x40	Cabeza	Cumple	Cumple	37.7	55.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	55.6	G, S <sup>(6)</sup>	Q S.,N,M S.	1390.4	202.0	49.8	26.9	111.1	Cumple
		6.75 m	Cumple	Cumple	37.4	58.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	58.8	G, S <sup>(6)</sup>	Q S.,N,M S.	1390.4	202.0	49.8	26.9	111.1	Cumple
		4.3 m	Cumple	Cumple	37.4	58.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	58.8	G, S <sup>(6)</sup>	Q S.,N,M S.	1390.4	202.0	49.8	26.9	111.1	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	37.4	58.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	58.8	G, S <sup>(6)</sup>	Q S.,N,M S.	1390.4	202.0	49.8	26.9	111.1	Cumple
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	80x45	3.7 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	6.7	55.7	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	55.7	G, S <sup>(6)</sup>	Q S.,N,M S.	1390.4	202.0	49.8	26.9	111.1	Cumple
		Cabeza	Cumple	Cumple	26.6	52.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	52.1	G, S <sup>(6)</sup>	Q S.	1786.5	-135.3	19.9	-46.5	93.1	Cumple
										G, Q, V <sup>(8)</sup>	N,M	3015.3	-6.6	-4.5	3.3	5.6	Cumple
		0.5 m	Cumple	Cumple	26.4	53.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	53.1	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1816.8	186.3	-140.4	-46.4	93.3	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	26.4	53.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	53.1	G, Q, V <sup>(8)</sup>	N,M	3050.6	21.6	-48.6	-16.1	9.9	Cumple
										G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1816.8	186.3	-140.4	-46.4	93.3	Cumple
										G, Q, V <sup>(8)</sup>	N,M	3050.6	21.6	-48.6	-16.1	9.9	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q S.	2463.2	-65.3	99.0	-52.1	11.9	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	80x50	Cabeza	Cumple	Cumple	12.3	59.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	59.6	G, Q, V <sup>(8)</sup>	N,M	3830.9	-24.9	23.7	-13.6	-7.7	Cumple
		-0.95 m	Cumple	Cumple	12.3	60.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	60.3	G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q S.	2495.5	-26.0	-73.0	-52.1	11.9	Cumple
										G, Q, V <sup>(8)</sup>	N,M	3874.6	-50.4	-21.1	-13.6	-7.7	Cumple
		-3.15 m	Cumple	Cumple	12.3	60.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	60.3	G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q S.	2495.5	-26.0	-73.0	-52.1	11.9	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	12.3	60.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	60.3	G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M	3874.6	-50.4	-21.1	-13.6	-7.7	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q S.	2495.5	-26.0	-73.0	-52.1	11.9	Cumple
										G, Q, V <sup>(8)</sup>	N,M	3874.6	-50.4	-21.1	-13.6	-7.7	Cumple
										G, S <sup>(8)</sup>	Q S.	2336.1	-27.2	-72.5	-51.9	10.2	Cumple
PSot - 3.75	80x50	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	2.5	60.3	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	60.3	G, Q, V <sup>(8)</sup>	N,M	3874.6	-50.4	-21.1	-13.6	-7.7	Cumple

Nota: <sup>(1)</sup> La comprobación no procede  
<sup>(2)</sup> Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
<sup>(3)</sup> 1.35-PP+1.35-CM+1.05-Qa+1.5-V(+Xexc.-)  
<sup>(4)</sup> PP+CM+0.3-Qa+0.3-SX+0.3-SY  
<sup>(5)</sup> PP+CM+0.3-SX+SY  
<sup>(6)</sup> PP+CM+0.3-SX+SY  
<sup>(7)</sup> PP+CM+0.3-Qa+0.3-SX+SY  
<sup>(8)</sup> 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Xexc.+)  
<sup>(9)</sup> 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Xexc.-)



## 2.6.- PC6

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos							Estado
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Qx (kN)	Qy (kN)	
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	100x40	Cabeza	Cumple	Cumple	77.3	48.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	77.3	G, Q, V <sup>(3)</sup>	Q,N,M	290.1	20.7	-267.1	125.1	-20.9	Cumple
		16.2 m	Cumple	Cumple	77.3	48.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	77.3	G, Q, V <sup>(3)</sup>	Q,N,M	290.1	20.7	-267.1	125.1	-20.9	Cumple
		14.5 m	Cumple	Cumple	77.3	48.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	77.3	G, Q, V <sup>(3)</sup>	Q,N,M	290.1	20.7	-267.1	125.1	-20.9	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	75.5	37.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	75.5	G, Q, V <sup>(3)</sup>	O	327.2	-37.9	83.1	125.1	-20.9	Cumple
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	100x40	Cabeza	Cumple	Cumple	57.8	52.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	57.8	G, S <sup>(4)</sup>	O.S.	682.8	98.9	245.7	-121.0	-63.0	Cumple
										G, S <sup>(4)</sup>	N,M.S.	731.7	164.1	172.5	-73.5	-102.1	Cumple
		13.05 m	Cumple	Cumple	58.9	27.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	58.9	G, S <sup>(4)</sup>	O.S.	711.9	-80.9	-102.9	-125.1	-64.8	Cumple
		11.35 m	Cumple	Cumple	58.9	27.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	58.9	G, S <sup>(4)</sup>	O.S.	711.9	-80.9	-102.9	-125.1	-64.8	Cumple
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	100x40	Cabeza	Cumple	Cumple	38.9	37.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	38.9	G, S <sup>(4)</sup>	O.S.	1163.9	86.9	178.5	-98.5	-54.7	Cumple
										G, Q, S <sup>(5)</sup>	N,M.S.	1306.1	157.3	118.7	-45.3	-98.0	Cumple
		9.9 m	Cumple	Cumple	41.4	29.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	41.4	G, S <sup>(4)</sup>	O.S.	1093.8	18.7	122.8	110.2	12.6	Cumple
		8.2 m	Cumple	Cumple	41.4	29.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	41.4	G, S <sup>(4)</sup>	O.S.	1093.8	18.7	122.8	110.2	12.6	Cumple
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	100x40	Cabeza	Cumple	Cumple	39.9	40.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	40.7	G, S <sup>(4)</sup>	O.S.	1434.1	-79.1	-149.4	114.6	49.6	Cumple
										G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	2611.6	42.7	45.5	-21.3	-28.9	Cumple
		6.75 m	Cumple	Cumple	39.4	43.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	43.8	G, S <sup>(4)</sup>	O.S.	1468.9	97.0	257.3	114.6	49.6	Cumple
		4.3 m	Cumple	Cumple	39.4	43.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	43.8	G, S <sup>(4)</sup>	O.S.	1468.9	97.0	257.3	114.6	49.6	Cumple
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	100x40	Cabeza	Cumple	Cumple	39.4	43.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	43.8	G, S <sup>(4)</sup>	O.S.	1468.9	97.0	257.3	114.6	49.6	Cumple
										G, Q, S <sup>(5)</sup>	N,M.S.	1912.3	-173.2	-138.5	-70.9	-88.9	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	39.4	43.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	43.8	G, S <sup>(4)</sup>	O.S.	1468.9	97.0	257.3	114.6	49.6	Cumple
										G, Q, S <sup>(5)</sup>	N,M.S.	1912.3	-173.2	-138.5	-70.9	-88.9	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	100x40	Cabeza	Cumple	Cumple	25.9	53.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	53.5	G, S <sup>(4)</sup>	O.S.	2158.3	65.9	5.8	-93.0	-39.9	Cumple
										G, Q, V <sup>(8)</sup>	N,M	3426.4	73.1	3.4	-9.6	-39.6	Cumple
		2.85 m	Cumple	Cumple	25.7	54.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	54.8	G, S <sup>(4)</sup>	O.S.	2192.2	-71.7	-315.0	-93.0	-39.9	Cumple
		0.5 m	Cumple	Cumple	25.7	54.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	54.8	G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	3470.3	-57.7	-109.6	-33.8	-37.1	Cumple
PSot - 3.75	100x40	Cabeza	Cumple	Cumple	25.7	54.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	54.8	G, S <sup>(4)</sup>	O.S.	2192.2	-71.7	-315.0	-93.0	-39.9	Cumple
										G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	3470.3	-57.7	-109.6	-33.8	-37.1	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	25.7	54.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	54.8	G, S <sup>(4)</sup>	O.S.	2192.2	-71.7	-315.0	-93.0	-39.9	Cumple
										G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	3470.3	-57.7	-109.6	-33.8	-37.1	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	100x40	Cabeza	Cumple	Cumple	15.5	67.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	67.8	G, Q, S <sup>(6)</sup>	O.S.	2958.2	-13.1	75.8	-60.7	-6.3	Cumple
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	4359.5	31.1	64.4	-39.8	-25.4	Cumple
		-0.95 m	Cumple	Cumple	15.5	68.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	68.8	G, Q, S <sup>(6)</sup>	O.S.	2990.6	-33.9	-124.7	-60.7	-6.3	Cumple
		-3.15 m	Cumple	Cumple	15.5	68.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	68.8	G, Q, S <sup>(6)</sup>	O.S.	2990.6	-33.9	-124.7	-60.7	-6.3	Cumple
PSot - 3.75	100x40	Cabeza	Cumple	Cumple	15.5	68.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	68.8	G, Q, S <sup>(6)</sup>	O.S.	2990.6	-33.9	-124.7	-60.7	-6.3	Cumple
										G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	4402.1	-63.5	-95.4	-36.1	-31.5	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	15.5	68.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	68.8	G, Q, S <sup>(6)</sup>	O.S.	2990.6	-33.9	-124.7	-60.7	-6.3	Cumple
										G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	4402.1	-63.5	-95.4	-36.1	-31.5	Cumple
PSot - 3.75	100x40	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	3.0	68.8	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	68.8	G, Q, S <sup>(6)</sup>	O.S.	2990.6	-33.9	-124.7	-60.7	-6.3	Cumple
										G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	4402.1	-63.5	-95.4	-36.1	-31.5	Cumple

Producido por una versión educativa de CYPE

1

2

3

4

5

6

7

8

9

10

11

12

13

14

15

16

17

18

19

20

21

22

23

24

25

26

27

28

29

30

31

32

33

34

35

36

37

38

39

40

41

42

43

44

45

46

47

48

49

50

51

52

53

54

55

56

57

58

59

60

61

62

63

64

65

66

67

68

69

70

71

72

73

74

75

76

77

78

79

80

81

82

83

84

85

86

87

88

89

90

91

92

93

94

95

96

97

98

99

100

1

2

3

4

5

6

7

8

9

10

11

12

13

14

15

16

17

18

19

20

21

22

23

24

25

26

27

28

29

30

31

32

33

34

35

36

37

38

39

40

41

42

43

44

45

46

47

48

49

50

51

52

53

54

55

56

57

58

59

60

61

62

63

64

65

66

67

68

69

70

71

72

73

74

75

76

77

78

79

80

81

82

83

84

85

86

87

88

89

90

91

92

93

94

95

96

97

98

99

100

1

2

3

4

5

6

7

8

9

10

11

12

13

14

15

16

17

18

19

20

21

22

23

24

25

26

27

28

29

30

31

32

33

34

35

36

37

38

39

40

41

42

43

44

45

46

47

48

49

50

51

52

53

54

55

56

57

58

59

60

61

62

63

64

65

66

67

68

69

70

71

72

73

74

75

76

77

78

79

80

81

82

83

84

85

86

87

88

89

90

91

92

93

94

95

96

97

98

99

100

1

2

3

4

5

6

7

8

9

10

11

12

13

14

15

16

17

18

19

20

21

22

23

24

25

26

27

28

29

30

31

32

33

34

35

36

37

38

39

40

41

42

43

44

45

46

47

48

49

50

51

52

53

54

55

56

57

58

59

60

61

62

63

64

65

66

67

68

69

70

71

72

73

74

75

76

77

78

79

80

81

82

83

84

85

86

87

88

89

90

91

92

93

94

95

96

97

98

99

100

1

2

3

4

5

6

7

8

9

10

11

12

13

14

15

16

17

18

19

20

21

22

23

24

25

26

27

28

29

30

31

32

33

34

35

36

37

38

39

40

41

42

43

44

45

46

47

48

49

50

51

52

53

54

55

56

57

58

59

60

61

62

63

64

65

66

67

68

69

70

71

72

73

74

75

76

77

78

79

80

81

82

83

84

85

86

87

88

89

90

91

92

93

94

95

96

97

98

99

100

1

2

3

4

5

6

7

8

9

10

11

12

13

14

15

16

17

18

19

20

21

22

23

24

25

26

27

28

29

30

31

32

33

34

35

36

37

38

39

40

41

42

43

44

45

46

47

48

49

50

51

52

53

54

55

56

57

58

59

60

61

62

63

64

65

66

67

68

69

70

71

72

73

74

75

76

77

78

79

80

81

82

83

84

85

86

87

88

89

90

91

92

93

94

95

96

97

98

99

100

1

2

3

4

5

6

7

8

9

10

11

12

13

14

15

16

17

18

19

20

21

22

23

24

25

26

27

28

29

30

31

32

33

34

35

36

37

38

39

40

41

42

43

44

45

46

47

48

49

50

51

52

53

54

55

56

57

58

59

60

61

62

63

64

65

66

67

68

69

70

71

72

73

74

75

76

77

78

79

80

81

82

83

84

85

86

87

88

89

90

91

92

93

94

95

96

97

98

99

100

1

2

3

4

5

6

7

8

9

10

11

12

13

14

15

16

17

18

19

20

21

22

23

24

25

26

27

28

29

30

31

32

33

34

35

36

37

38

39

40

41

42

43

44

45

46

47

48

49

50

51

52

53

54

55

56

57

58

59

60

61

62

63

64

65

66

67

68

69

70

71

72

73

74

75

76

77

78

79

80

81

82

83

84

85

86

87

88

89

90

91

92

93

94

95

96

97

98

99

100

1

2

3

4

5

6

7

8

9

10

11

12

13

14

15

16

17

18

19

20

21

22

23

24

25

26

27

28

29

30

31

32

33

34

35

36

37

38

39

40

41

42

43

44

45

46

47

48

49

50

51

52

53

54

55

56

57

58

59

60

61

62

63

64

65

66

67

68

69

70

71

72

73

74

75

76

77

78

79

80

81

82

83

84

85

86

87

88

89

90

91

92

93

94

95

96

97

98

99

100

1

2

3

4

5

6

7

8

9

10

11

12

13

14

15

16

17

18

19

20

21

22

23

24

25







## 2.8.- PC8

Sección de hormigón																
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos						
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	M <sub>xx</sub> (kN-m)	M <sub>yy</sub> (kN-m)	Q <sub>x</sub> (kN)	Q <sub>y</sub> (kN)
P. Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	35x80	Cabeza	Cumple	Cumple	87.3	38.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	87.3	G, Q, S <sup>(1)</sup>	Q S.	414.2	-149.8	31.3	-27.3	122.5
		16.2 m	Cumple	Cumple	87.3	38.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	87.3	G, Q, S <sup>(2)</sup>	N,M S.	416.3	-144.1	45.1	-39.7	115.7
		14.5 m	Cumple	Cumple	87.3	38.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	87.3	G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	416.3	-144.1	45.1	-39.7	115.7
		Pie	Cumple	Cumple	86.2	57.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	86.2	G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q S.	414.2	-149.8	31.3	-27.3	122.5
										G, Q, S <sup>(5)</sup>	N,M S.	416.3	-144.1	45.1	-39.7	115.7
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	35x80	Cabeza	Cumple	Cumple	59.4	38.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	59.4	G, Q, S <sup>(6)</sup>	Q S., N,M S.	747.3	-181.1	45.8	-19.2	101.6
		13.05 m	Cumple	Cumple	59.4	38.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	59.4	G, Q, S <sup>(7)</sup>	Q S., N,M S.	747.3	-181.1	45.8	-19.2	101.6
		11.35 m	Cumple	Cumple	59.4	38.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	59.4	G, Q, S <sup>(8)</sup>	Q S., N,M S.	747.3	-181.1	45.8	-19.2	101.6
		Pie	Cumple	Cumple	58.5	33.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	58.5	G, Q, S <sup>(9)</sup>	Q S.	766.5	103.7	-8.6	-19.7	101.1
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	35x80	Cabeza	Cumple	Cumple	61.5	40.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	61.5	G, Q, S <sup>(10)</sup>	N,M	1183.9	59.3	53.7	24.7	53.4
		9.9 m	Cumple	Cumple	61.5	40.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	61.5	G, Q, S <sup>(11)</sup>	Q S.	837.3	-149.3	8.9	-20.1	110.4
		8.2 m	Cumple	Cumple	61.5	40.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	61.5	G, Q, S <sup>(12)</sup>	N,M	1389.0	-67.0	-67.4	34.0	55.1
		Pie	Cumple	Cumple	60.9	35.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	60.9	G, Q, S <sup>(13)</sup>	Q S.	837.3	-149.3	8.9	-20.1	110.4
										G, Q, S <sup>(14)</sup>	N,M	1389.0	-67.0	-67.4	34.0	55.1
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	35x80	Cabeza	Cumple	Cumple	60.5	52.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	60.5	G, Q, S <sup>(15)</sup>	Q S.	1260.6	-224.4	22.3	-12.5	132.5
		6.75 m	Cumple	Cumple	60.5	52.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	60.5	G, Q, S <sup>(16)</sup>	N,M	2127.2	-41.6	64.5	-36.0	23.4
		4.3 m	Cumple	Cumple	60.5	52.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	60.5	G, Q, S <sup>(17)</sup>	Q S.	1260.6	-224.4	22.3	-12.5	132.5
		Pie	Cumple	Cumple	59.6	52.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	59.6	G, Q, S <sup>(18)</sup>	N,M	2127.2	-41.6	64.5	-36.0	23.4
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	35x80	Cabeza	Cumple	Cumple	46.3	64.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	64.2	G, Q, S <sup>(19)</sup>	Q S.	1656.0	-126.8	61.1	-36.0	114.1
		2.85 m	Cumple	Cumple	46.3	66.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	66.3	G, Q, S <sup>(20)</sup>	N,M	2819.5	-36.7	38.9	-20.1	22.9
		0.5 m	Cumple	Cumple	46.3	66.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	66.3	G, Q, S <sup>(21)</sup>	Q S.	1679.1	267.8	-62.8	-35.9	114.4
		Pie	Cumple	Cumple	46.3	66.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	66.3	G, Q, S <sup>(22)</sup>	N,M	2809.2	107.5	-36.1	-23.2	50.9
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	35x80	Cabeza	Cumple	Cumple	24.0	80.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	80.1	G, Q, S <sup>(23)</sup>	Q S.	2019.0	57.3	3.9	-4.3	-60.5
		-0.95 m	Cumple	Cumple	24.0	82.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	82.9	G, Q, S <sup>(24)</sup>	N,M	3533.2	-25.2	17.3	-7.6	-23.8
		-3.15 m	Cumple	Cumple	24.0	82.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	82.9	G, Q, S <sup>(25)</sup>	Q S.	2041.7	-142.3	-10.2	-4.3	-60.5
		Pie	Cumple	Cumple	24.0	82.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	82.9	G, Q, S <sup>(26)</sup>	N,M	3548.0	-117.1	-11.2	-8.7	-31.8
PSot - 3.75	35x80	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	4.9	82.9	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	82.9	G, Q, S <sup>(27)</sup>	Q S.	2041.7	-142.3	-10.2	-4.3	-60.5
G, Q, S <sup>(28)</sup> N,M 3548.0 -117.1 -11.2 -8.7 -31.8																

Producido por una versión educativa de CYPE

NOTAS:  
(1) La comprobación no procede  
(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
(3) PP+CM+0.3 Qa+0.3 SX+SY  
(4) 1.35 PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(+Xexc.-)  
(5) PP+CM+0.3 SX+SY  
(6) 1.35 PP+1.35 CM+1.05 Qa+1.5 V(+Xexc.-)  
(7) PP+CM+0.3 SX+SY  
(8) 1.35 PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Xexc.+)  
(9) 1.35 PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+)  
(10) 1.35 PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(+Xexc.-)  
(11) PP+CM+0.3 SX+SY  
(12) 1.35 PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Xexc.-)



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

## 2.9.- PC9

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos							Estado
			Disp.	Arm.	Q (%)	N.M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	M <sub>xx</sub> (kN-m)	M <sub>yy</sub> (kN-m)	Q <sub>x</sub> (kN)	Q <sub>y</sub> (kN)	
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	35x80	Cabeza	Cumple	Cumple	72.9	31.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	72.9	G, Q, S <sup>(1)</sup>	Q.S.	421.9	135.7	-11.3	10.2	-103.6	Cumple
		16.05 m	Cumple	Cumple	72.9	31.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	72.9	G, Q, S <sup>(4)</sup>	N.M.S.	417.5	129.0	37.3	-31.7	-94.3	Cumple
		14.5 m	Cumple	Cumple	72.9	31.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	72.9	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	421.9	135.7	-11.3	10.2	-103.6	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N.M.S.	417.5	129.0	37.3	-31.7	-94.3	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	72.1	33.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	72.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	440.0	-139.5	16.9	11.0	-103.6	Cumple
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	35x80	Cabeza	Cumple	Cumple	36.1	31.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	36.1	G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q.S.	854.2	122.3	30.7	-20.2	-64.5	Cumple
		13.05 m	Cumple	Cumple	36.3	29.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	36.3	G, Q, S <sup>(4)</sup>	N.M.S.	817.9	79.2	72.1	-50.0	-47.5	Cumple
		11.35 m	Cumple	Cumple	36.3	29.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	36.3	G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q.S.	873.1	-72.5	-47.7	-35.1	-62.8	Cumple
										G, Q, V <sup>(5)</sup>	N.M	1178.2	-61.4	-30.6	-22.6	-46.4	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	36.3	29.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	36.3	G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q.S.	873.1	-72.5	-47.7	-35.1	-62.8	Cumple
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	35x80	Cabeza	Cumple	Cumple	38.2	43.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	43.9	G, S <sup>(6)</sup>	Q.S.	1213.5	139.7	48.7	-34.1	-79.1	Cumple
		9.9 m	Cumple	Cumple	38.2	43.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	43.9	G, Q, V <sup>(5)</sup>	N.M	1733.2	88.4	46.9	-34.2	-55.6	Cumple
		8.2 m	Cumple	Cumple	38.2	43.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	43.9	G, S <sup>(6)</sup>	Q.S.	1213.5	139.7	48.7	-34.1	-79.1	Cumple
										G, Q, V <sup>(5)</sup>	N.M	1733.2	88.4	46.9	-34.2	-55.6	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	38.1	43.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	43.5	G, S <sup>(6)</sup>	Q.S.	1230.4	-91.6	-70.8	-50.1	-75.8	Cumple
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	35x80	Cabeza	Cumple	Cumple	53.2	59.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	59.7	G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q.S.	1778.2	190.2	64.7	-39.8	-131.6	Cumple
		6.75 m	Cumple	Cumple	53.2	65.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	65.9	G, Q, V <sup>(5)</sup>	N.M	2400.8	114.8	61.2	-38.2	-79.5	Cumple
		4.3 m	Cumple	Cumple	53.2	65.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	65.9	G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q.S.	1802.5	-277.0	-76.4	-39.8	-131.6	Cumple
										G, Q, V <sup>(5)</sup>	N.M	2433.7	-167.5	-74.4	-38.2	-79.5	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	53.2	65.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	65.9	G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q.S.	1802.5	-277.0	-76.4	-39.8	-131.6	Cumple
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	35x80	Cabeza	Cumple	Cumple	70.6	79.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	79.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	2034.3	248.4	7.2	-0.9	-177.8	Cumple
		2.85 m	Cumple	Cumple	70.7	80.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	80.1	G, Q, V <sup>(7)</sup>	N.M	3001.0	224.9	66.4	-37.6	-133.1	Cumple
		0.5 m	Cumple	Cumple	70.7	80.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	80.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	2058.7	-365.7	3.9	-1.0	-178.1	Cumple
										G, Q, V <sup>(7)</sup>	N.M	3032.9	-234.1	-63.4	-37.6	-133.1	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	70.7	80.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	80.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	2058.7	-365.7	3.9	-1.0	-178.1	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	35x80	-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	14.4	80.1	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	80.1	G, Q, V <sup>(6)</sup>	Q	3035.9	-248.6	-44.4	-27.5	-139.3	Cumple
		Cabeza	Cumple	Cumple	41.0	78.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	78.0	G, Q, V <sup>(6)</sup>	N.M	3032.9	-234.1	-63.4	-37.6	-133.1	Cumple
		-3.15 m	Cumple	Cumple	41.0	78.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	78.7	G, Q, V <sup>(6)</sup>	Q.N.M	3317.4	174.9	29.7	-15.6	-89.0	Cumple
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	Q	3348.0	-119.0	-21.9	-15.6	-89.0	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	41.0	78.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	78.7	G, Q, V <sup>(6)</sup>	N.M	3350.1	-119.7	-23.2	-16.3	-88.5	Cumple
PSot - 3.75	35x80	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	10.8	78.7	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	78.7	G, Q, V <sup>(6)</sup>	Q	3348.0	-119.0	-21.9	-15.6	-89.0	Cumple
										G, Q, V <sup>(7)</sup>	N.M	3350.1	-119.7	-23.2	-16.3	-88.5	Cumple

Notas:  
(1) La comprobación no procede  
(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
(3) PP+CM+0.3 Qa+0.3 SX-SY  
(4) PP+CM+0.3 Qa-SX+0.3 SY  
(5) 1.35-PP+1.35-CM+1.05-Qa+1.5-V(-Xexc.-)  
(6) PP+CM-SX-0.3 SY  
(7) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Xexc.-)  
(8) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Yexc.-)  
(9) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Xexc.+)



## 2.10.- PC10

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos							Estado
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Qx (kN)	Qy (kN)	
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	75x30	Cabeza	Cumple	Cumple	70.2	40.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	70.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N.M S.	143.4	-6.6	-98.8	71.7	6.6	Cumple
		16.2 m	Cumple	Cumple	70.2	40.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	70.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N.M S.	143.4	-6.6	-98.8	71.7	6.6	Cumple
		14.5 m	Cumple	Cumple	70.2	40.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	70.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N.M S.	143.4	-6.6	-98.8	71.7	6.6	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	69.2	58.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	69.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	158.8	11.8	102.2	71.8	6.6	Cumple
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	75x30	Cabeza	Cumple	Cumple	64.9	52.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	64.9	G, S <sup>(5)</sup>	Q S.	247.0	-1.6	114.8	-72.9	2.6	Cumple
		13.05 m	Cumple	Cumple	64.9	52.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	64.9	G, S <sup>(5)</sup>	N.M S.	291.4	-62.5	21.8	-15.3	44.5	Cumple
		11.35 m	Cumple	Cumple	64.9	52.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	64.9	G, S <sup>(5)</sup>	Q S.	247.0	-1.6	114.8	-72.9	2.6	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	64.3	49.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	64.3	G, S <sup>(5)</sup>	N.M S.	291.4	-62.5	21.8	-15.3	44.5	Cumple
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	75x30	Cabeza	Cumple	Cumple	67.6	43.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	67.6	G, S <sup>(5)</sup>	Q S.	405.5	-7.7	124.7	-86.4	4.6	Cumple
		9.9 m	Cumple	Cumple	67.6	43.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	67.6	G, S <sup>(5)</sup>	N.M S.	439.4	-47.6	107.6	-73.6	33.1	Cumple
		8.2 m	Cumple	Cumple	67.6	43.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	67.6	G, S <sup>(5)</sup>	Q S.	405.5	-7.7	124.7	-86.4	4.6	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	66.9	40.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	66.9	G, S <sup>(5)</sup>	N.M S.	439.4	-47.6	107.6	-73.6	33.1	Cumple
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	75x30	Cabeza	Cumple	Cumple	47.3	35.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	47.3	G, S <sup>(7)</sup>	Q S.	602.1	-8.9	-109.0	69.4	5.1	Cumple
		6.75 m	Cumple	Cumple	47.3	35.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	47.3	G, Q, S <sup>(4)</sup>	N.M S.	673.7	-56.5	66.9	-41.5	33.0	Cumple
		4.3 m	Cumple	Cumple	47.3	35.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	47.3	G, S <sup>(7)</sup>	Q S.	602.1	-8.9	-109.0	69.4	5.1	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	46.6	40.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	46.6	G, Q, S <sup>(4)</sup>	N.M S.	673.7	-56.5	66.9	-41.5	33.0	Cumple
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	75x30	Cabeza	Cumple	Cumple	46.0	37.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	46.0	G, S <sup>(7)</sup>	Q S.	770.1	-10.3	-76.3	75.0	7.1	Cumple
		2.85 m	Cumple	Cumple	46.0	37.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	46.0	G, Q, V <sup>(8)</sup>	N.M	1262.2	-19.3	-30.8	26.6	12.1	Cumple
		0.5 m	Cumple	Cumple	46.0	37.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	46.0	G, S <sup>(7)</sup>	Q S.	770.1	-10.3	-76.3	75.0	7.1	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	45.1	44.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	45.1	G, Q, V <sup>(8)</sup>	N.M	1262.2	-19.3	-30.8	26.6	12.1	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	75x30	Cabeza	Cumple	Cumple	21.9	43.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	43.3	G, S <sup>(5)</sup>	Q S.	935.5	22.1	52.6	-37.6	-17.0	Cumple
		-0.95 m	Cumple	Cumple	21.7	44.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	44.9	G, Q, V <sup>(8)</sup>	N.M	1500.3	7.8	-6.6	-9.8	-9.5	Cumple
		-3.15 m	Cumple	Cumple	21.7	44.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	44.9	G, S <sup>(5)</sup>	Q S.	953.7	-33.9	-71.6	-37.6	-17.0	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	21.7	44.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	44.9	G, Q, V <sup>(8)</sup>	N.M	1524.9	-23.5	-39.0	-9.8	-9.5	Cumple
PSot - 3.75	75x30	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	4.2	44.9	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	44.9	G, S <sup>(5)</sup>	Q S.	953.7	-33.9	-71.6	-37.6	-17.0	Cumple

Producido por una versión educativa de CYPE

(1) La comprobación no procede  
(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
(3) PP+CM+0.3.Qa+0.3.SY  
(4) PP+CM+0.3.Qa+0.3.SX+SY  
(5) PP+CM-SX+0.3.SY  
(6) PP+CM+0.3.SX+SY  
(7) PP+CM-SX+0.3.SY  
(8) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(+Xexc.-)  
(9) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Xexc.-)

## 2.11.- PC11

Sección de hormigón																	Estado
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>sísmos</sub>							
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Ox (kN)	Oy (kN)	
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	30x75	Cabeza	Cumple	Cumple	59.0	54.2	N.P. <sup>(12)</sup>	Cumple	59.0	G, Q, S <sup>(2)</sup>	Q.S.	111.5	-86.6	16.8	-17.4	57.6	Cumple
		16.2 m	Cumple	Cumple	58.0	86.1	N.P. <sup>(12)</sup>	Cumple	86.1	G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	46.2	65.3	32.7	-28.5	-44.0	Cumple
			G, Q, S <sup>(2)</sup>	Q.S.	126.9	74.4	-31.9	-17.4	57.4	Cumple							
			G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	98.9	-1.2	-60.6	-35.6	0.6	Cumple							
		14.5 m	Cumple	Cumple	58.0	86.1	N.P. <sup>(12)</sup>	Cumple	86.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	126.9	74.4	-31.9	-17.4	57.4	Cumple
			G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	98.9	-1.2	-60.6	-35.6	0.6	Cumple							
			G, Q, S <sup>(2)</sup>	Q.S.	126.9	74.4	-31.9	-17.4	57.4	Cumple							
		Pie	Cumple	Cumple	58.0	86.1	N.P. <sup>(12)</sup>	Cumple	86.1	G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	98.9	-1.2	-60.6	-35.6	0.6	Cumple
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	30x75	Cabeza	Cumple	Cumple	78.4	96.7	N.P. <sup>(12)</sup>	Cumple	96.7	G, S <sup>(5)</sup>	Q.S.	68.0	127.0	28.9	-20.2	-73.5	Cumple
		13.05 m	Cumple	Cumple	78.4	96.7	N.P. <sup>(12)</sup>	Cumple	96.7	G, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	111.4	134.2	59.4	-40.0	-71.3	Cumple
			G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	68.0	127.0	28.9	-20.2	-73.5	Cumple							
			G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	111.4	134.2	59.4	-40.0	-71.3	Cumple							
		11.35 m	Cumple	Cumple	78.4	96.7	N.P. <sup>(12)</sup>	Cumple	96.7	G, S <sup>(5)</sup>	Q.S.	68.0	127.0	28.9	-20.2	-73.5	Cumple
			G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	111.4	134.2	59.4	-40.0	-71.3	Cumple							
			G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	83.8	-79.5	-28.3	-20.5	-73.3	Cumple							
		Pie	Cumple	Cumple	77.0	73.4	N.P. <sup>(12)</sup>	Cumple	77.0	G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	125.7	-70.2	-53.5	-40.5	-71.0	Cumple
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	30x75	Cabeza	Cumple	Cumple	86.6	93.3	N.P. <sup>(12)</sup>	Cumple	93.3	G, S <sup>(6)</sup>	Q.S.	157.1	132.6	60.1	-43.6	-85.5	Cumple
		9.9 m	Cumple	Cumple	86.6	93.3	N.P. <sup>(12)</sup>	Cumple	93.3	G, S <sup>(6)</sup>	N,M S.	159.3	133.3	60.2	-43.6	-85.2	Cumple
			G, S <sup>(6)</sup>	Q.S.	157.1	132.6	60.1	-43.6	-85.5	Cumple							
			G, S <sup>(6)</sup>	N,M S.	159.3	133.3	60.2	-43.6	-85.2	Cumple							
		8.2 m	Cumple	Cumple	86.6	93.3	N.P. <sup>(12)</sup>	Cumple	93.3	G, S <sup>(5)</sup>	Q.S.	157.1	132.6	60.1	-43.6	-85.5	Cumple
			G, S <sup>(6)</sup>	N,M S.	159.3	133.3	60.2	-43.6	-85.2	Cumple							
			G, S <sup>(6)</sup>	Q.S.	172.5	-106.9	-61.9	-43.6	-85.5	Cumple							
		Pie	Cumple	Cumple	85.4	86.1	N.P. <sup>(12)</sup>	Cumple	86.1	G, S <sup>(6)</sup>	N,M S.	170.2	-108.8	-61.6	-43.2	-84.6	Cumple
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	30x75	Cabeza	Cumple	Cumple	81.5	85.0	N.P. <sup>(12)</sup>	Cumple	85.0	G, S <sup>(6)</sup>	Q.S.	211.7	137.9	57.5	-33.5	-86.2	Cumple
		6.75 m	Cumple	Cumple	80.5	96.2	N.P. <sup>(12)</sup>	Cumple	96.2	G, S <sup>(6)</sup>	N,M S.	213.5	138.6	57.5	-33.4	-86.1	Cumple
			G, S <sup>(7)</sup>	Q.S.	210.4	-169.3	-47.7	-26.2	-86.1	Cumple							
			G, S <sup>(6)</sup>	N,M S.	231.3	-168.3	-61.4	-33.5	-86.2	Cumple							
		4.3 m	Cumple	Cumple	80.5	96.2	N.P. <sup>(12)</sup>	Cumple	96.2	G, S <sup>(7)</sup>	Q.S.	210.4	-169.3	-47.7	-26.2	-86.1	Cumple
			G, S <sup>(6)</sup>	N,M S.	231.3	-168.3	-61.4	-33.5	-86.2	Cumple							
			G, S <sup>(7)</sup>	Q.S.	210.4	-169.3	-47.7	-26.2	-86.1	Cumple							
		Pie	Cumple	Cumple	80.5	96.2	N.P. <sup>(12)</sup>	Cumple	96.2	G, S <sup>(6)</sup>	N,M S.	231.3	-168.3	-61.4	-33.5	-86.2	Cumple
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	30x75	Cabeza	Cumple	Cumple	67.2	34.5	N.P. <sup>(12)</sup>	Cumple	67.2	G, S <sup>(6)</sup>	Q.S.	164.2	39.8	22.0	-12.7	-66.7	Cumple
		2.85 m	Cumple	Cumple	66.0	89.9	N.P. <sup>(12)</sup>	Cumple	89.9	G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	923.1	-31.6	46.2	-22.4	32.2	Cumple
			G, S <sup>(6)</sup>	Q.S.	180.9	-190.5	-21.7	-12.7	-66.6	Cumple							
			G, S <sup>(6)</sup>	N,M S.	271.1	-207.1	-49.5	-26.5	-67.1	Cumple							
		0.5 m	Cumple	Cumple	66.0	89.9	N.P. <sup>(12)</sup>	Cumple	89.9	G, S <sup>(5)</sup>	Q.S.	180.9	-190.5	-21.7	-12.7	-66.6	Cumple
			G, S <sup>(6)</sup>	N,M S.	271.1	-207.1	-49.5	-26.5	-67.1	Cumple							
			G, S <sup>(5)</sup>	Q.S.	180.9	-190.5	-21.7	-12.7	-66.6	Cumple							
		Pie	Cumple	Cumple	66.0	89.9	N.P. <sup>(12)</sup>	Cumple	89.9	G, S <sup>(6)</sup>	N,M S.	271.1	-207.1	-49.5	-26.5	-67.1	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	30x75	-0.1 m	N.P. <sup>(11)</sup>	N.P. <sup>(11)</sup>	10.8	89.9	N.P. <sup>(11)</sup>	Cumple	89.9	G, Q, S <sup>(6)</sup>	Q.S.	921.0	286.0	23.6	4.9	101.3	Cumple
		Cabeza	Cumple	Cumple	40.3	25.8	N.P. <sup>(12)</sup>	Cumple	40.3	G, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	271.1	-207.1	-49.5	-26.5	-67.1	Cumple
			G, Q, S <sup>(10)</sup>	Q.S.	688.6	-70.2	-17.1	10.2	59.3	Cumple							
			G, Q, V <sup>(10)</sup>	N,M	909.7	-42.5	-6.6	5.9	14.9	Cumple							
		-0.95 m	Cumple	Cumple	40.3	25.8	N.P. <sup>(12)</sup>	Cumple	40.3	G, Q, S <sup>(10)</sup>	Q.S.	688.6	-70.2	-17.1	10.2	59.3	Cumple
			G, Q, V <sup>(10)</sup>	N,M	909.7	-42.5	-6.6	5.9	14.9	Cumple							
			G, Q, S <sup>(10)</sup>	Q.S.	688.6	-70.2	-17.1	10.2	59.3	Cumple							
		-3.15 m	Cumple	Cumple	40.3	25.8	N.P. <sup>(12)</sup>	Cumple	40.3	G, Q, V <sup>(10)</sup>	N,M	909.7	-42.5	-6.6	5.9	14.9	Cumple
G, Q, S <sup>(10)</sup>	Q.S.,N,M S.		708.1	126.0	16.6	10.2	59.4	Cumple									
Pie	Cumple		Cumple	39.9	30.5	N.P. <sup>(10)</sup>	Cumple	39.9	G, Q, S <sup>(10)</sup>	Q.S.,N,M S.	708.1	126.0	16.6	10.2	59.4	Cumple	
PSot - 3.75	30x75	Arranque	N.P. <sup>(11)</sup>	N.P. <sup>(11)</sup>	6.6	30.5	N.P. <sup>(11)</sup>	Cumple	30.5	G, Q, S <sup>(12)</sup>	Q.S.,N,M S.	708.1	126.0	16.6	10.2	59.4	Cumple
Notas:																	
(1) La comprobación no procede																	
(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.																	
(3) PP+CM+0.3.Qa+0.3.SX+SY																	
(4) PP+CM+0.3.Qa-SX-0.3.SY																	
(5) PP+CM-0.3.SX-SY																	
(6) PP+CM-SX-0.3.SY																	
(7) PP+CM-SX+0.3.SY																	
(8) 1.35.PP+1.35.CM+1.05.Qa+1.5.V(-Xexc.-)																	
(9) PP+CM+0.3.Qa+SX+0.3.SY																	
(10) 1.35.PP+1.35.CM+1.5.Qa+0.9.V(-Xexc.-)																	



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

## 2.12.- PC12

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones						Esfuerzos p <sub>s</sub> imos							Estado	
			Disp.	Arm.	Q (%)	N.M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Qx (kN)		Qy (kN)
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	75x30	Cabeza	Cumple	Cumple	54.6	30.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	54.6	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	182.5	-6.2	-81.8	58.0	3.9	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N.M.S.	202.2	-28.3	-65.1	44.5	23.8	
		16.2 m	Cumple	Cumple	54.6	30.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	54.6	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	182.5	-6.2	-81.8	58.0	3.9	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N.M.S.	202.2	-28.3	-65.1	44.5	23.8	
		14.5 m	Cumple	Cumple	54.6	30.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	54.6	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	182.5	-6.2	-81.8	58.0	3.9	Cumple
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	75x30									G, Q, S <sup>(4)</sup>	N.M.S.	202.2	-28.3	-65.1	44.5	23.8	
		Pie	Cumple	Cumple	54.4	36.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	54.4	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	198.1	4.9	81.7	58.5	4.0	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N.M.S.	217.7	38.4	59.7	44.6	23.8	
		Cabeza	Cumple	Cumple	49.5	51.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	51.9	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	444.2	1.6	-105.7	65.1	-1.0	Cumple
										G, S <sup>(3)</sup>	N.M.S.	365.5	60.6	80.3	-46.5	-41.1	
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	75x30	13.05 m	Cumple	Cumple	49.5	51.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	51.9	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	444.2	1.6	-105.7	65.1	-1.0	Cumple
										G, S <sup>(3)</sup>	N.M.S.	365.5	60.6	80.3	-46.5	-41.1	
		11.35 m	Cumple	Cumple	49.5	51.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	51.9	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	444.2	1.6	-105.7	65.1	-1.0	Cumple
										G, S <sup>(3)</sup>	N.M.S.	365.5	60.6	80.3	-46.5	-41.1	
		Pie	Cumple	Cumple	49.4	37.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	49.4	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	461.4	-0.2	78.4	65.9	-0.3	Cumple
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	75x35									G, S <sup>(3)</sup>	N.M.S.	381.0	-54.4	-50.9	-46.9	-41.0	
		Cabeza	Cumple	Cumple	53.8	48.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	53.8	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	725.1	-13.5	-122.8	85.3	7.7	Cumple
										G, S <sup>(3)</sup>	N.M.S.	550.4	67.3	88.2	-58.5	-48.6	
		9.9 m	Cumple	Cumple	53.8	48.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	53.8	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	725.1	-13.5	-122.8	85.3	7.7	Cumple
										G, S <sup>(3)</sup>	N.M.S.	550.4	67.3	88.2	-58.5	-48.6	
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	75x35	8.2 m	Cumple	Cumple	53.8	48.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	53.8	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	725.1	-13.5	-122.8	85.3	7.7	Cumple
										G, S <sup>(3)</sup>	N.M.S.	550.4	67.3	88.2	-58.5	-48.6	
		Pie	Cumple	Cumple	53.6	46.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	53.6	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	714.1	-5.8	119.5	84.6	-2.8	Cumple
										G, S <sup>(3)</sup>	N.M.S.	565.6	-68.6	-76.5	-58.7	-48.5	
		Cabeza	Cumple	Cumple	39.4	43.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	43.3	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	747.4	87.7	99.7	-62.3	-47.4	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	75x35									G, S <sup>(3)</sup>	N.M.S.	747.9	87.7	99.6	-62.2	-47.4	
		6.75 m	Cumple	Cumple	38.9	45.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	45.0	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	769.8	-80.6	-121.6	-62.3	-47.4	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N.M.S.	1245.5	86.4	118.1	64.6	45.6	
		4.3 m	Cumple	Cumple	38.9	45.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	45.0	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	769.8	-80.6	-121.6	-62.3	-47.4	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N.M.S.	1245.5	86.4	118.1	64.6	45.6	
PPot - 3.75	75x35	Pie	Cumple	Cumple	38.9	45.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	45.0	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	769.8	-80.6	-121.6	-62.3	-47.4	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N.M.S.	1245.5	86.4	118.1	64.6	45.6	
		Cabeza	Cumple	Cumple	28.9	46.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	46.7	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1126.0	-6.4	36.5	-65.0	2.0	Cumple
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N.M	1930.6	-40.4	5.9	-0.6	25.8	
		2.85 m	Cumple	Cumple	28.7	54.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	54.3	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1148.2	0.4	-187.7	-65.0	2.0	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	75x35									G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1148.2	0.4	-187.7	-65.0	2.0	
		0.5 m	Cumple	Cumple	28.7	54.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	54.3	G, Q, S <sup>(4)</sup>	N.M.S.	1568.0	101.0	144.7	46.9	49.2	Cumple
										G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1148.2	0.4	-187.7	-65.0	2.0	
		Pie	Cumple	Cumple	28.7	54.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	54.3	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1148.2	0.4	-187.7	-65.0	2.0	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N.M.S.	1568.0	101.0	144.7	46.9	49.2	
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	75x35	-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	5.3	54.3	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	54.3	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1313.1	45.1	193.9	64.1	21.9	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N.M.S.	1568.0	101.0	144.7	46.9	49.2	
		Cabeza	Cumple	Cumple	19.7	46.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	46.5	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1248.1	-13.8	102.3	-46.4	5.5	Cumple
										G, Q, V <sup>(7)</sup>	N.M	1931.4	-24.2	-9.1	2.5	8.8	
		-3.15 m	Cumple	Cumple	19.6	47.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	47.1	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1270.6	4.4	-51.4	-46.7	5.5	Cumple
PSot - 3.75	75x35									G, Q, V <sup>(6)</sup>	N.M	1960.7	7.7	-1.4	-1.0	10.2	
		Pie	Cumple	Cumple	19.6	47.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	47.1	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1270.6	4.4	-51.4	-46.7	5.5	Cumple
										G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1270.6	4.4	-51.4	-46.7	5.5	
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N.M	1960.7	7.7	-1.4	-1.0	10.2	
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N.M	1960.7	7.7	-1.4	-1.0	10.2	Cumple
Notas:																	
(1) La comprobación no procede																	
(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.																	
(3) PP+CM+SX+0.3-SY																	
(4) PP+CM+0.3-Qa+SX+0.3-SY																	
(5) PP+CM+SX+0.3-SY																	
(6) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(+Yexc.-)																	
(7) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Yexc.-)																	







# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

## 2.14.- PC14

Sección de hormigón																
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos pésimos						
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Qx (kN)	Qy (kN)
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	75x30	Cabeza	Cumple	Cumple	70.4	38.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	70.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N,M S.	234.7	-9.9	108.1	-78.2	6.8
		16.2 m	Cumple	Cumple	70.4	38.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	70.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N,M S.	234.7	-9.9	108.1	-78.2	6.8
		14.5 m	Cumple	Cumple	70.4	38.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	70.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N,M S.	234.7	-9.9	108.1	-78.2	6.8
		Pie	Cumple	Cumple	69.9	35.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	69.9	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N,M S.	250.2	9.7	-111.9	-78.7	7.1
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	75x30	Cabeza	Cumple	Cumple	57.6	39.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	57.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	548.1	-6.3	127.5	-81.6	4.8
										G, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	441.6	61.6	39.6	-29.9	-41.5
		13.05 m	Cumple	Cumple	57.6	39.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	57.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	548.1	-6.3	127.5	-81.6	4.8
										G, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	441.6	61.6	39.6	-29.9	-41.5
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	75x30	11.35 m	Cumple	Cumple	57.6	39.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	57.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	548.1	-6.3	127.5	-81.6	4.8
										G, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	441.6	61.6	39.6	-29.9	-41.5
		Pie	Cumple	Cumple	57.6	33.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	57.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	561.6	6.1	-102.8	-82.3	4.0
										G, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	457.0	-54.7	-44.0	-29.9	-41.5
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	80x35	Cabeza	Cumple	Cumple	57.0	39.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	57.0	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	839.2	-9.5	146.1	-96.8	5.6
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	1287.8	6.9	80.7	-54.1	-6.7
		9.9 m	Cumple	Cumple	57.0	39.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	57.0	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	839.2	-9.5	146.1	-96.8	5.6
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	1287.8	6.9	80.7	-54.1	-6.7
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	80x45	8.2 m	Cumple	Cumple	57.0	39.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	57.0	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	839.2	-9.5	146.1	-96.8	5.6
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	1287.8	6.9	80.7	-54.1	-6.7
		Pie	Cumple	Cumple	56.5	39.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	56.5	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	854.7	6.1	-124.8	-96.8	5.6
										G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	1315.5	-13.6	-41.0	-32.6	-8.0
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	80x45	Cabeza	Cumple	Cumple	48.6	43.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	48.6	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1164.8	-8.3	167.9	-102.3	6.1
										G, Q, V <sup>(8)</sup>	N,M	1835.5	4.7	73.1	-46.5	0.6
		6.75 m	Cumple	Cumple	48.6	43.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	48.6	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1164.8	-8.3	167.9	-102.3	6.1
										G, Q, V <sup>(8)</sup>	N,M	1835.5	4.7	73.1	-46.5	0.6
PSot - 3.75	80x45	4.3 m	Cumple	Cumple	48.6	43.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	48.6	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1164.8	-8.3	167.9	-102.3	6.1
										G, Q, V <sup>(8)</sup>	N,M	1835.5	4.7	73.1	-46.5	0.6
		Pie	Cumple	Cumple	48.0	43.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	48.0	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1190.3	13.7	-195.5	-102.1	6.3
										G, Q, V <sup>(9)</sup>	N,M	1848.4	-1.2	-71.5	-35.1	-4.2
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	80x45	Cabeza	Cumple	Cumple	35.9	42.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	42.6	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1477.0	-45.9	75.9	-109.2	35.3
										G, Q, V <sup>(8)</sup>	N,M	2326.1	-55.4	99.8	-39.5	39.4
		2.85 m	Cumple	Cumple	35.5	45.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	45.1	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1507.5	75.9	-300.8	-109.2	35.3
										G, Q, S <sup>(10)</sup>	N,M S.	1738.9	135.7	-208.9	-83.3	63.8
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	80x45	0.5 m	Cumple	Cumple	35.5	45.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	45.1	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1507.5	75.9	-300.8	-109.2	35.3
										G, Q, S <sup>(10)</sup>	N,M S.	1738.9	135.7	-208.9	-83.3	63.8
		Pie	Cumple	Cumple	35.5	45.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	45.1	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1507.5	75.9	-300.8	-109.2	35.3
										G, Q, S <sup>(10)</sup>	N,M S.	1738.9	135.7	-208.9	-83.3	63.8
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	80x45	-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	6.4	45.1	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	45.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1574.1	78.6	-301.9	-110.6	36.9
										G, Q, S <sup>(10)</sup>	N,M S.	1738.9	135.7	-208.9	-83.3	63.8
		Cabeza	Cumple	Cumple	21.7	40.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	40.7	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1475.7	-17.6	-153.1	68.3	4.7
										G, Q, V <sup>(8)</sup>	N,M	2357.4	-45.0	-8.2	5.6	15.9
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	80x45	-3.15 m	Cumple	Cumple	21.5	41.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	41.4	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1506.5	-2.5	73.0	68.6	4.4
										G, Q, V <sup>(8)</sup>	N,M	2396.8	7.5	10.4	5.6	15.9
		Pie	Cumple	Cumple	21.5	41.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	41.4	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1506.5	-2.5	73.0	68.6	4.4
										G, Q, V <sup>(8)</sup>	N,M	2396.8	7.5	10.4	5.6	15.9
PSot - 3.75	80x45	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	4.0	41.4	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	41.4	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1506.5	-2.5	73.0	68.6	4.4
										G, Q, V <sup>(8)</sup>	N,M	2396.8	7.5	10.4	5.6	15.9

Nota:

<sup>(1)</sup> La comprobación no procede

<sup>(2)</sup> Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.

<sup>(3)</sup> PP+CM+0.3-Qa-SX-0.3-SY

<sup>(4)</sup> PP+CM-0.3-SX-SY

<sup>(5)</sup> PP+CM-SX-0.3-SY

<sup>(6)</sup> 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Xexc. +)

<sup>(7)</sup> 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(+Xexc. -)

<sup>(8)</sup> 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(+Yexc. -)

<sup>(9)</sup> 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Yexc. +)

<sup>(10)</sup> PP+CM+0.3-Qa-0.3-SX-SY



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

## 2.15.- PC15

Sección de hormigón																		
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos pésimos							Estado	
			Disp.	Arm.	Q (%)	N.M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Qx (kN)	Qy (kN)		
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	30x75	Cabeza	Cumple	Cumple	38.9	62.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	62.5	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	134.2	-52.1	-41.4	36.1	34.5	Cumple	
		16.2 m	Cumple	Cumple	38.4	99.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.0	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	166.9	-18.8	-61.0	53.3	12.4		
		14.5 m	Cumple	Cumple	38.4	99.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	149.6	44.4	59.6	36.1	34.5	Cumple	
		Pie	Cumple	Cumple	38.4	99.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.0	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	187.8	15.9	88.2	53.3	12.4		
											G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	149.6	44.4	59.6	36.1	34.5	Cumple
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	30x75	13.9 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	5.8	99.0	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	99.0	G, Q, V <sup>(4)</sup>	Q	191.9	17.7	88.6	53.2	13.3	Cumple	
		Cabeza	Cumple	Cumple	42.6	78.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	78.2	G, Q, S <sup>(6)</sup>	N,M	187.8	15.9	88.2	53.3	12.4		
		13.05 m	Cumple	Cumple	42.6	78.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	78.2	G, Q, S <sup>(6)</sup>	Q.S.	287.9	60.1	-79.1	55.5	-36.8	Cumple	
		11.35 m	Cumple	Cumple	42.6	78.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	78.2	G, Q, S <sup>(7)</sup>	N,M S.	331.4	24.6	-97.5	68.1	-14.5		
		Pie	Cumple	Cumple	42.1	71.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	71.1	G, Q, S <sup>(6)</sup>	Q.S.	287.9	60.1	-79.1	55.5	-36.8	Cumple	
											G, Q, S <sup>(7)</sup>	N,M S.	331.4	24.6	-97.5	68.1		-14.5
											G, Q, S <sup>(6)</sup>	Q.S.	302.2	-44.7	76.5	55.5	-36.8	Cumple
											G, Q, S <sup>(7)</sup>	N,M S.	347.2	-15.9	93.3	68.2	-14.3	
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	30x75	10.75 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	7.1	71.1	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	71.1	G, Q, V <sup>(5)</sup>	Q	505.3	4.5	100.6	72.2	0.8	Cumple	
		Cabeza	Cumple	Cumple	48.9	69.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	69.4	G, Q, S <sup>(7)</sup>	N,M S.	347.2	-15.9	93.3	68.2	-14.3		
		9.9 m	Cumple	Cumple	48.9	69.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	69.4	G, Q, S <sup>(6)</sup>	Q.S.	444.6	86.9	-85.4	61.3	-53.9	Cumple	
		8.2 m	Cumple	Cumple	48.9	69.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	69.4	G, Q, S <sup>(7)</sup>	N,M S.	502.7	66.6	-102.8	73.8	-39.6		
		Pie	Cumple	Cumple	48.3	63.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	63.3	G, Q, S <sup>(6)</sup>	Q.S.	444.6	86.9	-85.4	61.3	-53.9	Cumple	
											G, Q, S <sup>(7)</sup>	N,M S.	502.7	66.6	-102.8	73.8		-39.6
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	30x75	Cabeza	Cumple	Cumple	34.1	54.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	54.5	G, S <sup>(9)</sup>	Q.S.	596.9	73.4	-76.9	45.8	-42.5	Cumple	
		6.75 m	Cumple	Cumple	33.7	81.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	81.6	G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	1125.9	3.7	-97.0	58.7	2.7		
		4.3 m	Cumple	Cumple	33.7	81.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	81.6	G, S <sup>(9)</sup>	Q.S.	613.7	-78.3	85.7	45.8	-42.5	Cumple	
		Pie	Cumple	Cumple	33.7	81.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	81.6	G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	1152.4	13.4	111.3	58.7	2.7		
											G, S <sup>(9)</sup>	Q.S.	613.7	-78.3	85.7	45.8	-42.5	Cumple
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	30x75	3.7 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	6.1	81.6	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	81.6	G, Q, S <sup>(8)</sup>	Q.S.	698.6	-72.1	99.9	53.3	-39.4	Cumple	
		Cabeza	Cumple	Cumple	47.7	76.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	76.5	G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	1152.4	13.4	111.3	58.7	2.7		
		2.85 m	Cumple	Cumple	47.7	76.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	76.5	G, Q, S <sup>(7)</sup>	Q.S.	756.3	63.8	-67.5	36.4	-78.9	Cumple	
		0.5 m	Cumple	Cumple	47.7	76.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	76.5	G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	1480.6	-12.7	-94.4	45.0	6.6		
		Pie	Cumple	Cumple	47.2	58.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	58.6	G, S <sup>(9)</sup>	Q.S.	756.3	63.8	-67.5	36.4	-78.9	Cumple	
											G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	1480.6	-12.7	-94.4	45.0		6.6
											G, S <sup>(9)</sup>	Q.S.	774.9	-208.4	58.2	36.4	-78.9	Cumple
											G, Q, S <sup>(8)</sup>	N,M S.	812.5	-208.2	60.3	38.1	-78.5	
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	30x75	Cabeza	Cumple	Cumple	37.2	25.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	37.2	G, Q, S <sup>(7)</sup>	Q.S.	588.6	-16.2	17.6	-70.5	29.3	Cumple	
		-0.95 m	Cumple	Cumple	63.6	13.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	63.6	G, Q, V <sup>(10)</sup>	N,M	902.9	7.8	9.1	-40.0	-7.1		
		-1.55 m	Cumple	Cumple	97.8	8.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	97.8	G, S <sup>(9)</sup>	Q.S.	245.1	-9.7	0.4	-3.7	-76.4	Cumple	
		Pie	Cumple	Cumple	65.1	15.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	65.1	G, Q, V <sup>(10)</sup>	N,M	485.3	-0.6	-1.6	-3.1	10.4		
											G, S <sup>(9)</sup>	Q.S.	126.8	23.4	0.8	0.5	-105.3	Cumple
PSot - 3.75	30x75	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	11.7	15.5	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	15.5	G, Q, V <sup>(10)</sup>	N,M	283.3	-5.3	0.0	-1.0	13.4	Cumple	
										G, V <sup>(11)</sup>	Q	105.2	-13.4	-18.7	-26.8	-57.7		
											G, Q, V <sup>(12)</sup>	N,M	170.5	-16.6	-24.2	-32.2	-17.9	Cumple
									G, Q, S <sup>(8)</sup>	Q.S.	11.1	-8.0	-7.9	-13.7	-106.8	Cumple		
									G, Q, V <sup>(12)</sup>	N,M	170.5	-16.6	-24.2	-32.2	-17.9			

Notas:

(1) La comprobación no procede

(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.

(3) PP+CM+0.3-Qa+0.3-SX+SY

(4) 1.35-PP+1.35-CM+1.05-Qa+1.5-V(+Xexc.+)

(5) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(+Xexc.+)

(6) PP+CM+0.3-Qa+0.3-SX-SY

(7) PP+CM+0.3-Qa+0.3-SY

(8) PP+CM+0.3-Qa-SX-0.3-SY

(9) PP+CM-0.3-SX-SY

(10) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(+Xexc.+)

(11) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-V(-Xexc.-)

(12) 1.35-PP+1.35-CM+1.05-Qa+1.5-V(+Xexc.-)



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

## 2.16.- PC16

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos							Estado
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Qx (kN)	Qy (kN)	
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	30x75	Cabeza	Cumple	Cumple	96.6	68.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N.M S.	118.9	-129.3	21.1	-17.7	96.0	Cumple
		16.2 m	Cumple	Cumple	96.6	68.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N.M S.	118.9	-129.3	21.1	-17.7	96.0	Cumple
		14.5 m	Cumple	Cumple	96.6	68.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N.M S.	118.9	-129.3	21.1	-17.7	96.0	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	95.0	83.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	95.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	O S.	134.3	139.2	-28.5	-17.7	95.8	Cumple
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	30x75	Cabeza	Cumple	Cumple	56.7	84.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	84.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	O S.	236.6	-178.6	28.1	-20.3	113.2	Cumple
		13.05 m	Cumple	Cumple	70.2	84.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	84.2	G, S <sup>(5)</sup>	N.M S.	207.8	-186.6	3.5	-4.1	110.4	Cumple
		11.35 m	Cumple	Cumple	41.0	84.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	84.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	O S.	236.6	-178.6	28.1	-20.3	113.2	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	40.8	56.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	56.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M S.	207.8	-186.6	3.5	-4.1	110.4	Cumple
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	30x75	Cabeza	Cumple	Cumple	63.5	77.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	77.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	321.9	-202.6	7.8	-5.6	133.7	Cumple
		9.9 m	Cumple	Cumple	77.9	77.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	77.9	G, S <sup>(5)</sup>	N.M S.	302.2	-200.8	5.9	-4.2	132.4	Cumple
		8.2 m	Cumple	Cumple	46.3	77.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	77.0	G, S <sup>(5)</sup>	O S., N.M S.	302.2	-200.8	5.9	-4.2	132.4	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	46.1	62.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	62.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	O S.	321.9	-202.6	7.8	-5.6	133.7	Cumple
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	30x75	Cabeza	Cumple	Cumple	99.8	66.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	379.6	172.1	-34.3	-24.1	125.8	Cumple
		6.75 m	Cumple	Cumple	99.8	66.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.8	G, S <sup>(5)</sup>	N.M S.	385.5	-206.2	-0.2	1.4	125.6	Cumple
		4.3 m	Cumple	Cumple	99.8	66.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.8	G, S <sup>(5)</sup>	N.M S.	385.5	-206.2	-0.2	1.4	125.6	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	98.4	84.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.4	G, S <sup>(5)</sup>	N.M S.	385.5	-206.2	-0.2	1.4	125.6	Cumple
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	30x75	3.7 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	14.0	84.0	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	84.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	O S.	432.4	242.1	2.6	0.2	126.6	Cumple
		Cabeza	Cumple	Cumple	73.5	41.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	73.5	G, S <sup>(5)</sup>	N.M S.	403.5	240.7	4.6	1.3	125.6	Cumple
		0.5 m	Cumple	Cumple	72.5	78.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	78.5	G, S <sup>(5)</sup>	N.M S.	448.6	-91.5	4.5	-0.3	97.0	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	72.5	78.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	78.5	G, Q, V <sup>(7)</sup>	N.M	1232.7	-33.3	44.2	-26.3	22.4	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	35x75	-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	10.2	66.4	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	66.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	O S.	507.1	245.3	1.5	-1.5	98.2	Cumple
		Cabeza	Cumple	Cumple	19.3	37.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	37.1	G, S <sup>(5)</sup>	N.M S.	467.6	243.3	3.6	-0.3	97.0	Cumple
		-3.15 m	Cumple	Cumple	19.1	38.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	38.1	G, S <sup>(5)</sup>	O S.	952.6	5.6	25.8	-6.7	-39.5	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	19.1	38.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	38.1	G, Q, V <sup>(7)</sup>	N.M	1540.7	-11.6	25.6	-3.5	-1.0	Cumple
PSot - 3.75	35x75	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	3.4	38.1	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	38.1	G, S <sup>(5)</sup>	N.M S.	973.8	-124.6	3.6	-6.7	-39.5	Cumple
										G, Q, V <sup>(7)</sup>	N.M	1555.9	-37.1	12.8	-4.8	-8.6	Cumple

NOTAS:  
(1) La comprobación no procede  
(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
(3) PP+CM+0.3 Qa+0.3 SX+SY  
(4) PP+CM+0.3 Qa-SX-0.3 SY  
(5) PP+CM+0.3 SX+0.3 SY  
(6) PP+CM+0.3 Qa+0.3 SX+0.3 SY  
(7) 1.35 PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Xexc. +)  
(8) PP+CM+0.3 SX-SY  
(9) 1.35 PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc. -)  
(10) PP+CM+0.3 Qa-0.3 SX-SY





# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

## 2.18.- PC18

Sección de hormigón																			
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos							Estado		
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	M <sub>xx</sub> (kN-m)	M <sub>yy</sub> (kN-m)	Q <sub>x</sub> (kN)	Q <sub>y</sub> (kN)			
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	30x75	Cabeza	Cumple	Cumple	91.0	38.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	91.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	282.8	-128.5	-2.5	3.0	105.5	Cumple		
											G, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	275.6	-127.4	-2.4	2.8	104.2	Cumple	
		16.2 m	Cumple	Cumple	91.0	38.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	91.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	282.8	-128.5	-2.5	3.0	105.5	Cumple		
												G, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	275.6	-127.4	-2.4	2.8	104.2	Cumple
		14.5 m	Cumple	Cumple	91.0	38.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	91.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	282.8	-128.5	-2.5	3.0	105.5	Cumple		
											G, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	275.6	-127.4	-2.4	2.8	104.2	Cumple	
		Pie	Cumple	Cumple	89.8	57.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	89.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N,M S.	298.2	166.8	5.9	3.0	105.5	Cumple		
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	30x75	Cabeza	Cumple	Cumple	98.3	61.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.3	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	555.6	-203.3	-7.0	4.3	140.1	Cumple		
											G, S <sup>(5)</sup>	N,M S.	538.9	-135.1	-68.4	47.8	93.5	Cumple	
												G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	555.6	-203.3	-7.0	4.3	140.1	Cumple
												G, S <sup>(5)</sup>	N,M S.	538.9	-135.1	-68.4	47.8	93.5	Cumple
		13.05 m	Cumple	Cumple	98.3	61.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.3	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	555.6	-203.3	-7.0	4.3	140.1	Cumple		
												G, S <sup>(5)</sup>	N,M S.	538.9	-135.1	-68.4	47.8	93.5	Cumple
		11.35 m	Cumple	Cumple	98.3	61.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.3	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	555.6	-203.3	-7.0	4.3	140.1	Cumple		
												G, S <sup>(5)</sup>	N,M S.	538.9	-135.1	-68.4	47.8	93.5	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	97.3	56.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	97.3	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	571.0	189.0	4.7	4.2	140.1	Cumple		
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	578.4	129.3	66.0	48.2	95.4	Cumple		
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	30x75	Cabeza	Cumple	Cumple	88.6	53.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	88.6	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	833.9	-218.2	-0.7	0.7	150.2	Cumple		
												G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	854.5	-175.8	-53.7	37.8	120.2	Cumple
												G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	833.9	-218.2	-0.7	0.7	150.2	Cumple
												G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	854.5	-175.8	-53.7	37.8	120.2	Cumple
		9.9 m	Cumple	Cumple	88.6	53.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	88.6	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	833.9	-218.2	-0.7	0.7	150.2	Cumple		
												G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	854.5	-175.8	-53.7	37.8	120.2	Cumple
		8.2 m	Cumple	Cumple	88.6	53.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	88.6	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	833.9	-218.2	-0.7	0.7	150.2	Cumple		
												G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	854.5	-175.8	-53.7	37.8	120.2	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	87.9	49.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	87.9	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	849.0	202.7	1.5	0.8	150.3	Cumple		
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	869.9	160.6	52.3	37.8	120.2	Cumple		
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	35x75	Cabeza	Cumple	Cumple	54.3	47.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	54.3	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	1126.0	-205.9	-1.7	1.1	122.0	Cumple		
												G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	1888.7	-69.4	12.3	-6.9	37.2	Cumple
												G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	1126.0	-205.9	-1.7	1.1	122.0	Cumple
												G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	1888.7	-69.4	12.3	-6.9	37.2	Cumple
		6.75 m	Cumple	Cumple	54.3	47.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	54.3	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	1126.0	-205.9	-1.7	1.1	122.0	Cumple		
												G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	1888.7	-69.4	12.3	-6.9	37.2	Cumple
		4.3 m	Cumple	Cumple	54.3	47.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	54.3	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	1126.0	-205.9	-1.7	1.1	122.0	Cumple		
												G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	1888.7	-69.4	12.3	-6.9	37.2	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	53.8	48.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	53.8	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	1148.7	227.5	2.1	1.1	122.1	Cumple		
										G, Q, V <sup>(8)</sup>	N,M	1916.8	68.5	-10.3	-5.8	40.2	Cumple		
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	35x75	Cabeza	Cumple	Cumple	42.1	60.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	60.2	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	1427.1	-139.9	0.4	-0.7	107.7	Cumple		
												G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	2460.1	-55.4	9.9	-7.1	34.3	Cumple
												G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	1448.2	231.3	-1.9	-0.7	107.4	Cumple
												G, Q, V <sup>(9)</sup>	N,M	2467.9	84.7	1.0	1.3	44.3	Cumple
		2.85 m	Cumple	Cumple	41.6	61.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	61.6	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	1448.2	231.3	-1.9	-0.7	107.4	Cumple		
												G, Q, V <sup>(9)</sup>	N,M	2467.9	84.7	1.0	1.3	44.3	Cumple
		0.5 m	Cumple	Cumple	41.6	61.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	61.6	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	1448.2	231.3	-1.9	-0.7	107.4	Cumple		
												G, Q, V <sup>(9)</sup>	N,M	2467.9	84.7	1.0	1.3	44.3	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	41.6	61.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	61.6	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	1448.2	231.3	-1.9	-0.7	107.4	Cumple		
										G, Q, V <sup>(9)</sup>	N,M	2467.9	84.7	1.0	1.3	44.3	Cumple		
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	40x75	Cabeza	Cumple	Cumple	8.1	61.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	61.9	G, S <sup>(10)</sup>	Q S.	1884.7	-35.0	6.9	-4.8	-25.2	Cumple		
												G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	3005.4	-9.8	9.5	-6.9	-11.5	Cumple
												G, S <sup>(10)</sup>	Q S.	1909.0	-118.0	-8.9	-4.8	-25.2	Cumple
												G, Q, V <sup>(11)</sup>	N,M	3030.1	-59.2	-12.0	-6.9	-14.0	Cumple
		-0.95 m	Cumple	Cumple	8.1	63.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	63.3	G, S <sup>(10)</sup>	Q S.	1909.0	-118.0	-8.9	-4.8	-25.2	Cumple		
												G, Q, V <sup>(11)</sup>	N,M	3030.1	-59.2	-12.0	-6.9	-14.0	Cumple
		-3.15 m	Cumple	Cumple	8.1	63.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	63.3	G, S <sup>(10)</sup>	Q S.	1909.0	-118.0	-8.9	-4.8	-25.2	Cumple		
												G, Q, V <sup>(11)</sup>	N,M	3030.1	-59.2	-12.0	-6.9	-14.0	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	8.1	63.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	63.3	G, S <sup>(10)</sup>	Q S.	1909.0	-118.0	-8.9	-4.8	-25.2	Cumple		
										G, Q, V <sup>(11)</sup>	N,M	3030.1	-59.2	-12.0	-6.9	-14.0	Cumple		
PSot - 3.75	40x75	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	1.7	63.3	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	63.3	G, S <sup>(10)</sup>	Q S.	1909.0	-118.0	-8.9	-4.8	-25.2	Cumple		
											G, Q, V <sup>(11)</sup>	N,M	3030.1	-59.2	-12.0	-6.9	-14.0	Cumple	

Notas:

(1) La comprobación no procede

(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.

(3) PP+CM+0.3 Qa+0.3 SX+SY

(4) PP+CM+0.3 SX+SY

(5) PP+CM+SX+0.3 SY

(6) PP+CM+0.3 Qa+0.3 SX+0.3 SY

(7) 1.35 PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc. +)

(8) 1.35 PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc. -)

(9) 1.35 PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(+Yexc. -)

(10) PP+CM-0.3 SX-SY

(11) 1.35 PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc. -)





# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

## 2.19.- PC19

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos							Estado
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	M <sub>xx</sub> (kN-m)	M <sub>yy</sub> (kN-m)	O <sub>x</sub> (kN)	O <sub>y</sub> (kN)	
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	100x40	Cabeza	Cumple	Cumple	40.8	49.7	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	49.7	G, S <sup>(2)</sup>	Q S.	376.1	-56.6	113.7	-68.7	52.8	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	135.3	94.7	7.7	0.5	-83.2	
		16.2 m	Cumple	Cumple	40.4	76.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	76.3	G, S <sup>(2)</sup>	Q S.	406.6	93.3	-79.5	-68.7	54.0	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	162.8	-138.3	9.0	0.5	-83.2	
		14.5 m	Cumple	Cumple	40.4	76.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	76.3	G, S <sup>(2)</sup>	Q S.	406.6	93.3	-79.5	-68.7	54.0	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	162.8	-138.3	9.0	0.5	-83.2	
		Pie	Cumple	Cumple	40.4	76.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	76.3	G, S <sup>(2)</sup>	Q S.	406.6	93.3	-79.5	-68.7	54.0	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	162.8	-138.3	9.0	0.5	-83.2	
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	100x40	Cabeza	Cumple	Cumple	55.0	97.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	97.6	G, S <sup>(2)</sup>	Q S.	249.3	164.7	-105.9	54.0	-115.6	Cumple
										G, S <sup>(2)</sup>	N,M S.	205.5	177.6	-15.6	10.9	-124.2	
		13.05 m	Cumple	Cumple	55.0	97.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	97.6	G, S <sup>(2)</sup>	Q S.	249.3	164.7	-105.9	54.0	-115.6	Cumple
										G, S <sup>(2)</sup>	N,M S.	205.5	177.6	-15.6	10.9	-124.2	
		11.35 m	Cumple	Cumple	55.0	97.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	97.6	G, S <sup>(2)</sup>	Q S.	249.3	164.7	-105.9	54.0	-115.6	Cumple
										G, S <sup>(2)</sup>	N,M S.	205.5	177.6	-15.6	10.9	-124.2	
		Pie	Cumple	Cumple	53.9	90.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	90.4	G, S <sup>(2)</sup>	Q S.	280.3	-157.5	46.1	54.2	-114.6	Cumple
										G, S <sup>(2)</sup>	N,M S.	233.0	-170.2	14.8	10.9	-124.2	
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	100x40	Cabeza	Cumple	Cumple	63.6	93.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	93.0	G, S <sup>(2)</sup>	Q S.	315.3	180.9	-105.0	67.8	-130.8	Cumple
										G, S <sup>(2)</sup>	N,M S.	252.1	189.8	-7.9	8.4	-137.2	
		9.9 m	Cumple	Cumple	62.7	93.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	93.1	G, S <sup>(2)</sup>	Q S.	345.2	-184.9	85.6	67.9	-130.5	Cumple
										G, S <sup>(2)</sup>	N,M S.	279.5	-194.5	15.8	8.4	-137.2	
		8.2 m	Cumple	Cumple	62.7	93.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	93.1	G, S <sup>(2)</sup>	Q S.	345.2	-184.9	85.6	67.9	-130.5	Cumple
										G, S <sup>(2)</sup>	N,M S.	279.5	-194.5	15.8	8.4	-137.2	
		Pie	Cumple	Cumple	62.7	93.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	93.1	G, S <sup>(2)</sup>	Q S.	345.2	-184.9	85.6	67.9	-130.5	Cumple
										G, S <sup>(2)</sup>	N,M S.	279.5	-194.5	15.8	8.4	-137.2	
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	100x40	7.6 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	8.6	93.1	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	93.1	G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q S.	377.5	-186.8	85.0	67.4	-131.9	Cumple
										G, S <sup>(2)</sup>	N,M S.	279.5	-194.5	15.8	8.4	-137.2	
		Cabeza	Cumple	Cumple	49.0	81.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	81.8	G, S <sup>(2)</sup>	Q S.	347.7	167.3	-80.8	57.3	-98.3	Cumple
										G, S <sup>(2)</sup>	N,M S.	272.3	175.0	-10.2	2.4	-102.7	
		4.3 m	Cumple	Cumple	47.9	87.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	87.7	G, S <sup>(2)</sup>	Q S.	398.6	-181.2	124.7	57.7	-98.2	Cumple
										G, S <sup>(2)</sup>	N,M S.	307.1	-189.6	-1.7	2.4	-102.7	
		Pie	Cumple	Cumple	47.9	87.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	87.7	G, S <sup>(2)</sup>	Q S.	398.6	-181.2	124.7	57.7	-98.2	Cumple
										G, S <sup>(2)</sup>	N,M S.	307.1	-189.6	-1.7	2.4	-102.7	
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	100x40	3.7 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	6.6	87.7	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	87.7	G, S <sup>(2)</sup>	Q S.	398.6	-181.2	124.7	57.7	-98.2	Cumple
										G, S <sup>(2)</sup>	N,M S.	307.1	-189.6	-1.7	2.4	-102.7	
		Cabeza	Cumple	Cumple	43.0	54.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	54.2	G, S <sup>(2)</sup>	Q S.	528.5	146.7	18.9	62.0	-86.2	Cumple
										G, S <sup>(2)</sup>	N,M S.	439.2	155.5	0.4	-0.4	-92.6	
		0.5 m	Cumple	Cumple	42.4	58.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	58.6	G, S <sup>(2)</sup>	Q S., N,M S.	562.3	-150.5	232.6	62.0	-86.2	Cumple
										G, S <sup>(2)</sup>	Q S., N,M S.	562.3	-150.5	232.6	62.0	-86.2	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	42.4	58.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	58.6	G, S <sup>(2)</sup>	Q S., N,M S.	562.3	-150.5	232.6	62.0	-86.2	Cumple
										G, S <sup>(2)</sup>	Q S., N,M S.	562.3	-150.5	232.6	62.0	-86.2	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	100x40	-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	6.0	58.6	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	58.6	G, S <sup>(2)</sup>	Q S., N,M S.	562.3	-150.5	232.6	62.0	-86.2	Cumple
										G, S <sup>(2)</sup>	Q S.	1351.7	1.2	281.0	-128.2	2.2	
		Cabeza	Cumple	Cumple	42.6	43.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	43.1	G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	2777.8	15.9	60.3	-38.7	-1.6	Cumple
										G, S <sup>(2)</sup>	Q S.	1384.1	8.6	-142.1	-128.2	2.2	
		-3.15 m	Cumple	Cumple	42.1	43.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	43.8	G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	2821.5	10.5	-67.3	-38.7	-1.6	Cumple
										G, S <sup>(2)</sup>	Q S.	1384.1	8.6	-142.1	-128.2	2.2	
		Pie	Cumple	Cumple	42.1	43.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	43.8	G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	2821.5	10.5	-67.3	-38.7	-1.6	Cumple
										G, S <sup>(2)</sup>	Q S.	1384.1	8.6	-142.1	-128.2	2.2	
PSot - 3.75	100x40	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	7.4	43.8	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	43.8	G, S <sup>(2)</sup>	Q S.	1384.1	8.6	-142.1	-128.2	2.2	Cumple
										G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	2821.5	10.5	-67.3	-38.7	-1.6	

Notas:  
(1) La comprobación no procede  
(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
(3) PP+CM+0.3-SX+SY  
(4) PP+CM+0.3-Qa-0.3-SX-SY  
(5) PP+CM-0.3-SX-SY  
(6) PP+CM+0.3-SX+0.3-SY  
(7) 1.35 PP+1.35 CM+1.5-Qa+0.9-V(+Yexc.-)





# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

## 2.21.- PC21

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones						Esfuerzos pésimos						Estado		
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN.m)	Myy (kN.m)		Ox (kN)	Oy (kN)
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	30x75	Cabeza	Cumple	Cumple	58.8	50.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	58.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	146.6	99.0	20.5	-19.3	-59.2	Cumple
		16.2 m	Cumple	Cumple	58.0	78.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	78.8	G, Q, S <sup>(4)</sup>	N.M.S.	151.5	99.2	28.4	-26.2	-57.3	Cumple
		14.5 m	Cumple	Cumple	58.0	78.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	78.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	162.0	-66.7	-33.5	-19.3	-59.2	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N.M.S.	152.4	-14.0	-62.5	-37.3	-13.7	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	58.0	78.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	78.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	162.0	-66.7	-33.5	-19.3	-59.2	Cumple
									G, Q, S <sup>(4)</sup>	N.M.S.	152.4	-14.0	-62.5	-37.3	-13.7	Cumple	
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	30x75	13.9 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	7.2	78.8	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	78.8	G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q.S.	166.4	-64.4	-44.6	-26.0	-57.8	Cumple
		Cabeza	Cumple	Cumple	49.2	63.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	63.5	G, Q, S <sup>(4)</sup>	N.M.S.	152.4	-14.0	-62.5	-37.3	-13.7	Cumple
		13.05 m	Cumple	Cumple	49.2	63.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	63.5	G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q.S.	376.1	104.3	48.7	-32.7	-57.7	Cumple
		11.35 m	Cumple	Cumple	49.2	63.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	63.5	G, Q, S <sup>(4)</sup>	N.M.S.	339.4	3.3	75.1	-49.8	-4.0	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	48.6	45.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	48.6	G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q.S.	391.5	-57.4	-42.7	-32.7	-57.7	Cumple
									G, Q, S <sup>(4)</sup>	N.M.S.	355.2	-8.2	-64.4	-49.8	-4.2	Cumple	
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	30x75	Cabeza	Cumple	Cumple	50.4	38.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	50.4	G, S <sup>(5)</sup>	Q.S.	307.0	-106.0	18.7	-13.5	59.0	Cumple
		9.9 m	Cumple	Cumple	50.4	38.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	50.4	G, Q, S <sup>(4)</sup>	N.M.S.	593.1	123.8	37.8	-28.4	-70.1	Cumple
		8.2 m	Cumple	Cumple	50.4	38.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	50.4	G, S <sup>(5)</sup>	Q.S.	307.0	-106.0	18.7	-13.5	59.0	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N.M.S.	593.1	123.8	37.8	-28.4	-70.1	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	49.8	38.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	49.8	G, S <sup>(5)</sup>	Q.S.	322.4	59.2	-19.1	-13.5	59.0	Cumple
									G, Q, S <sup>(4)</sup>	N.M.S.	553.9	-8.3	-72.2	-49.9	-6.7	Cumple	
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	30x75	Cabeza	Cumple	Cumple	56.6	36.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	56.6	G, S <sup>(6)</sup>	Q.S.	447.8	-108.8	31.4	-17.5	73.8	Cumple
		6.75 m	Cumple	Cumple	56.6	36.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	56.6	G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	928.2	3.4	54.4	-30.9	-4.5	Cumple
		4.3 m	Cumple	Cumple	56.6	36.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	56.6	G, S <sup>(6)</sup>	Q.S.	447.8	-108.8	31.4	-17.5	73.8	Cumple
										G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	928.2	3.4	54.4	-30.9	-4.5	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	55.8	46.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	55.8	G, S <sup>(6)</sup>	Q.S.	467.4	153.1	-30.9	-17.5	73.8	Cumple
									G, S <sup>(6)</sup>	N.M.S.	466.8	153.6	-30.9	-17.6	73.7	Cumple	
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	30x75	Cabeza	Cumple	Cumple	42.3	44.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	44.0	G, S <sup>(8)</sup>	Q.S.	508.5	-19.5	19.8	-11.3	57.9	Cumple
		2.85 m	Cumple	Cumple	41.8	54.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	54.4	G, Q, V <sup>(8)</sup>	N,M	1210.0	28.9	55.9	-34.0	-15.9	Cumple
		0.5 m	Cumple	Cumple	41.8	54.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	54.4	G, S <sup>(8)</sup>	Q.S.	527.5	180.1	-19.3	-11.3	57.9	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N.M.S.	1019.2	-208.9	-40.1	-21.9	-75.7	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	41.8	54.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	54.4	G, S <sup>(8)</sup>	Q.S.	527.5	180.1	-19.3	-11.3	57.9	Cumple
									G, Q, S <sup>(4)</sup>	N.M.S.	1019.2	-208.9	-40.1	-21.9	-75.7	Cumple	
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	30x75	-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	7.6	54.4	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	54.4	G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q.S.,N,M.S.	1019.2	-208.9	-40.1	-21.9	-75.7	Cumple
		Cabeza	Cumple	Cumple	21.8	44.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	44.2	G, S <sup>(9)</sup>	Q.S.	921.4	25.3	22.0	-6.6	-38.6	Cumple
		-3.15 m	Cumple	Cumple	21.6	44.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	44.2	G, Q, V <sup>(10)</sup>	N,M	1497.9	35.5	31.2	-9.9	-12.4	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	21.6	44.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	44.2	G, S <sup>(9)</sup>	Q.S.	939.6	-102.1	0.3	-6.6	-38.6	Cumple
									G, Q, V <sup>(11)</sup>	N,M	1515.6	-28.4	-0.4	-9.8	-19.1	Cumple	
									G, S <sup>(9)</sup>	Q.S.	939.6	-102.1	0.3	-6.6	-38.6	Cumple	
									G, Q, V <sup>(11)</sup>	N,M	1515.6	-28.4	-0.4	-9.8	-19.1	Cumple	
PSot - 3.75	30x75	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	4.2	44.2	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	44.2	G, S <sup>(9)</sup>	Q.S.	939.6	-102.1	0.3	-6.6	-38.6	Cumple
										G, Q, V <sup>(11)</sup>	N,M	1515.6	-28.4	-0.4	-9.8	-19.1	Cumple
Notas:																	
(1) La comprobación no procede																	
(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.																	
(3) PP+CM+0.3-Qa+0.3-SX-SY																	
(4) PP+CM+0.3-Qa-SX-0.3-SY																	
(5) PP+CM+CM+0.3-SY																	
(6) PP+CM+CM+0.3-SY																	
(7) 1.35 PP+1.35 CM+1.05-Qa+1.5 V(-Xexc. +)																	
(8) 1.35 PP+1.35 CM+1.5-Qa+0.9 V(-Xexc. +)																	
(9) PP+CM+0.3-SX-SY																	
(10) 1.35 PP+1.35 CM+1.5-Qa+0.9 V(-Xexc. -)																	
(11) 1.35 PP+1.35 CM+1.5-Qa+0.9 V(-Xexc. -)																	



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

## 2.22.- PC22

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos							Estado
			Disp.	Arm.	Q (%)	N.M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Ox (kN)	Oy (kN)	
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	75x30	Cabeza	Cumple	Cumple	47.1	21.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	47.1	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	292.8	9.5	-78.5	55.0	-6.0	Cumple
		16.2 m	Cumple	Cumple	47.1	21.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	47.1	G, Q, S <sup>(4)</sup>	N.M.S.	311.4	25.5	-56.8	38.9	-20.0	Cumple
		14.5 m	Cumple	Cumple	47.1	21.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	47.1	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	292.8	9.5	-78.5	55.0	-6.0	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N.M.S.	311.4	25.5	-56.8	38.9	-20.0	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	46.5	26.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	46.5	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	308.3	-7.3	75.4	55.0	-6.0	Cumple
									G, Q, S <sup>(5)</sup>	N.M.S.	332.7	-45.8	14.7	12.4	-29.1	Cumple	
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	75x30	Cabeza	Cumple	Cumple	46.7	34.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	46.7	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	640.8	4.6	-104.8	70.4	-4.1	Cumple
		13.05 m	Cumple	Cumple	46.7	34.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	46.7	G, Q, S <sup>(5)</sup>	N.M.S.	729.9	63.8	-21.6	14.6	-46.0	Cumple
		11.35 m	Cumple	Cumple	46.7	34.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	46.7	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	640.8	4.6	-104.8	70.4	-4.1	Cumple
										G, Q, S <sup>(5)</sup>	N.M.S.	729.9	63.8	-21.6	14.6	-46.0	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	46.3	35.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	46.3	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	655.9	-6.6	92.5	70.4	-3.9	Cumple
									G, Q, S <sup>(5)</sup>	N.M.S.	745.4	-64.9	19.2	14.5	-45.9	Cumple	
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	75x30	Cabeza	Cumple	Cumple	47.2	44.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	47.2	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	974.9	8.7	-126.2	86.3	-5.7	Cumple
		9.9 m	Cumple	Cumple	47.2	44.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	47.2	G, Q, V <sup>(6)</sup>	N.M	1530.0	18.6	-37.3	25.7	-12.3	Cumple
		8.2 m	Cumple	Cumple	47.2	44.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	47.2	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	974.9	8.7	-126.2	86.3	-5.7	Cumple
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N.M	1530.0	18.6	-37.3	25.7	-12.3	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	46.7	45.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	46.7	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	990.3	-7.2	115.7	86.2	-5.7	Cumple
									G, Q, V <sup>(6)</sup>	N.M	1550.9	-15.8	34.6	25.7	-12.3	Cumple	
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	80x40	Cabeza	Cumple	Cumple	30.5	41.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	41.0	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1369.8	47.7	-133.2	81.2	-31.0	Cumple
		6.75 m	Cumple	Cumple	29.3	44.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	44.0	G, Q, V <sup>(6)</sup>	N.M	2090.3	34.9	-37.6	23.4	-23.3	Cumple
		4.3 m	Cumple	Cumple	29.3	44.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	44.0	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1351.9	-26.5	157.1	81.4	-12.1	Cumple
										G, Q, S <sup>(5)</sup>	N.M.S.	1595.1	-144.7	32.1	16.5	-74.7	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	29.3	44.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	44.0	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1351.9	-26.5	157.1	81.4	-12.1	Cumple
									G, Q, S <sup>(5)</sup>	N.M.S.	1595.1	-144.7	32.1	16.5	-74.7	Cumple	
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	80x40	Cabeza	Cumple	Cumple	22.2	53.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	53.0	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1688.8	30.7	-32.0	68.8	-15.2	Cumple
		2.85 m	Cumple	Cumple	22.0	54.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	54.7	G, Q, V <sup>(7)</sup>	N.M	2724.0	54.7	-10.2	12.7	-29.9	Cumple
		0.5 m	Cumple	Cumple	22.0	54.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	54.7	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1715.9	-21.7	205.5	68.8	-15.2	Cumple
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N.M	2751.3	-41.9	75.8	27.6	-26.4	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	22.0	54.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	54.7	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1715.9	-21.7	205.5	68.8	-15.2	Cumple
									G, Q, V <sup>(6)</sup>	N.M	2751.3	-41.9	75.8	27.6	-26.4	Cumple	
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	80x40	Cabeza	Cumple	Cumple	14.4	63.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	63.5	G, Q, S <sup>(8)</sup>	Q.S.	2032.4	25.2	74.0	-47.0	-10.9	Cumple
		-0.95 m	Cumple	Cumple	14.4	64.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	64.4	G, Q, V <sup>(7)</sup>	N.M	3268.8	28.9	-6.8	-9.0	-15.3	Cumple
		-3.15 m	Cumple	Cumple	14.4	64.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	64.4	G, Q, S <sup>(8)</sup>	Q.S.	2058.3	-10.8	-81.1	-47.0	-10.9	Cumple
										G, Q, V <sup>(7)</sup>	N.M	3303.8	-21.7	-36.6	-9.0	-15.3	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	14.4	64.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	64.4	G, Q, S <sup>(8)</sup>	Q.S.	2058.3	-10.8	-81.1	-47.0	-10.9	Cumple
									G, Q, V <sup>(7)</sup>	N.M	3303.8	-21.7	-36.6	-9.0	-15.3	Cumple	
PSot - 3.75	80x40	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	3.0	64.4	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	64.4	G, S <sup>(9)</sup>	Q.S.	1942.5	-10.4	-80.2	-47.0	-10.5	Cumple
										G, Q, V <sup>(7)</sup>	N.M	3303.8	-21.7	-36.6	-9.0	-15.3	Cumple
Notas:																	
(1) La comprobación no procede																	
(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.																	
(3) PP+CM+0.3-SY																	
(4) PP+CM+0.3-Qa+0.3-SX-SY																	
(5) PP+CM+0.3-Qa+0.3-SX-SY																	
(6) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(+Xexc.-)																	
(7) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Yexc.-)																	
(8) PP+CM+0.3-Qa+0.3-SY																	



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

## 2.23.- PC23

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos							Estado
			Disp.	Arm.	Q (%)	N.M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	M <sub>xx</sub> (kN-m)	M <sub>yy</sub> (kN-m)	Q <sub>x</sub> (kN)	Q <sub>y</sub> (kN)	
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	35x80	Cabeza	Cumple	Cumple	55.6	23.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	55.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	302.3	115.8	-2.1	1.8	-73.1	Cumple
		16.2 m	Cumple	Cumple	55.6	23.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	55.6	G, S <sup>(4)</sup>	N.M.S.	297.0	88.3	31.5	-28.4	-55.1	Cumple
		14.5 m	Cumple	Cumple	55.6	23.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	55.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	302.3	115.8	-2.1	1.8	-73.1	Cumple
										G, S <sup>(4)</sup>	N.M.S.	297.0	88.3	31.5	-28.4	-55.1	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	54.9	40.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	54.9	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	321.6	-88.9	2.7	1.7	-73.1	Cumple
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	35x80	Cabeza	Cumple	Cumple	46.2	41.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	46.2	G, S <sup>(4)</sup>	N.M.S.	266.3	-8.6	70.8	41.6	-12.4	Cumple
		13.05 m	Cumple	Cumple	46.2	41.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	46.2	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	492.2	-111.1	-0.3	0.3	68.8	Cumple
		11.35 m	Cumple	Cumple	46.2	41.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	46.2	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	492.2	-111.1	-0.3	0.3	68.8	Cumple
										G, S <sup>(5)</sup>	N.M.S.	561.0	2.9	-101.5	70.4	-3.7	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	45.8	36.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	45.8	G, S <sup>(4)</sup>	Q.S.	492.2	-111.1	-0.3	0.3	68.8	Cumple
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	35x80	Cabeza	Cumple	Cumple	43.7	37.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	43.7	G, S <sup>(3)</sup>	N.M.S.	561.0	2.9	-101.5	70.4	-3.7	Cumple
		9.9 m	Cumple	Cumple	43.7	37.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	43.7	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	511.2	82.2	0.9	0.5	69.0	Cumple
		8.2 m	Cumple	Cumple	43.7	37.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	43.7	G, S <sup>(5)</sup>	N.M.S.	580.3	-7.5	95.7	70.4	-3.7	Cumple
										G, S <sup>(4)</sup>	Q.S.	731.8	-114.7	6.2	-4.1	74.6	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	43.3	37.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	43.3	G, Q, S <sup>(7)</sup>	N.M.S.	903.7	13.3	-106.4	76.4	-5.8	Cumple
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	35x80	Cabeza	Cumple	Cumple	35.6	44.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	44.4	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	731.8	-114.7	6.2	-4.1	74.6	Cumple
		6.75 m	Cumple	Cumple	35.2	45.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	45.9	G, Q, S <sup>(7)</sup>	N.M.S.	903.7	13.3	-106.4	76.4	-5.8	Cumple
		4.3 m	Cumple	Cumple	35.2	45.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	45.9	G, S <sup>(4)</sup>	Q.S.	731.8	-114.7	6.2	-4.1	74.6	Cumple
										G, Q, S <sup>(7)</sup>	N.M.S.	903.7	13.3	-106.4	76.4	-5.8	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	35.2	45.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	45.9	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	750.3	95.1	-4.9	-3.8	74.6	Cumple
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	35x80	Cabeza	Cumple	Cumple	41.7	59.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	59.4	G, Q, S <sup>(7)</sup>	N.M.S.	922.9	-2.8	107.5	76.4	-5.8	Cumple
		2.85 m	Cumple	Cumple	41.5	60.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	60.0	G, Q, V <sup>(8)</sup>	N.M	1950.5	25.4	0.4	-0.6	-22.9	Cumple
		0.5 m	Cumple	Cumple	41.5	60.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	60.0	G, S <sup>(4)</sup>	Q.S.	1003.1	142.0	-8.8	-4.6	68.9	Cumple
										G, Q, V <sup>(8)</sup>	N.M	1983.4	-55.9	-1.7	-0.6	-22.9	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	41.5	60.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	60.0	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1003.1	142.0	-8.8	-4.6	68.9	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	35x80	Cabeza	Cumple	Cumple	15.6	70.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	70.3	G, Q, V <sup>(8)</sup>	N.M	1983.4	-55.9	-1.7	-0.6	-22.9	Cumple
		-0.95 m	Cumple	Cumple	15.6	71.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	71.4	G, Q, V <sup>(8)</sup>	N.M	1983.4	-55.9	-1.7	-0.6	-22.9	Cumple
		-3.15 m	Cumple	Cumple	15.6	71.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	71.4	G, Q, V <sup>(8)</sup>	N.M	1983.4	-55.9	-1.7	-0.6	-22.9	Cumple
										G, Q, V <sup>(8)</sup>	N.M	1983.4	-55.9	-1.7	-0.6	-22.9	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	15.6	71.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	71.4	G, Q, V <sup>(8)</sup>	N.M	1983.4	-55.9	-1.7	-0.6	-22.9	Cumple
PSot - 3.75	35x80	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	3.6	71.4	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	71.4	G, Q, V <sup>(8)</sup>	Q,N,M	3116.6	-63.3	-15.9	-10.1	-33.3	Cumple
Notas: (1) La comprobación no procede (2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado. (3) PP+CM+0.3-Qa-0.3-SX-SY (4) PP+CM-SX-0.3-SY (5) PP+CM+SY+0.3-SY (6) PP+CM+0.3-SX+SY (7) PP+CM+0.3-Qa+SY+0.3-SY (8) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Yexc.-) (9) 1.35-PP+1.35-CM+1.05-Qa+1.5-V(-Yexc.-)																	



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

## 2.24.- PC24

Sección de hormigón																
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos						
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	M <sub>xx</sub> (kN-m)	M <sub>yy</sub> (kN-m)	Q <sub>x</sub> (kN)	Q <sub>y</sub> (kN)
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	80x35	Cabeza	Cumple	Cumple	55.5	64.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	64.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	41.6	-34.5	-85.8	56.7	31.2
										G, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	0.8	-52.8	-57.4	39.3	48.1
		16.2 m	Cumple	Cumple	54.8	95.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	95.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	60.2	53.0	73.2	56.8	31.3
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	22.8	82.5	53.6	40.0	48.5
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	80x35	14.5 m	Cumple	Cumple	54.8	95.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	95.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	60.2	53.0	73.2	56.8	31.3
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	22.8	82.5	53.6	40.0	48.5
		Pie	Cumple	Cumple	54.8	95.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	95.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	60.2	53.0	73.2	56.8	31.3
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	22.8	82.5	53.6	40.0	48.5
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	80x35	Cabeza	Cumple	Cumple	50.7	96.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.5	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	89.2	-76.5	-71.5	49.0	54.3
										G, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	24.7	-107.9	-25.8	23.6	76.2
		13.05 m	Cumple	Cumple	50.7	96.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.5	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	89.2	-76.5	-71.5	49.0	54.3
										G, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	24.7	-107.9	-25.8	23.6	76.2
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	80x35	11.35 m	Cumple	Cumple	50.7	96.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.5	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	89.2	-76.5	-71.5	49.0	54.3
										G, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	24.7	-107.9	-25.8	23.6	76.2
		Pie	Cumple	Cumple	49.9	92.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	92.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	108.4	75.6	65.7	49.0	54.3
										G, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	44.0	105.5	40.3	23.6	76.2
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	80x35	Cabeza	Cumple	Cumple	62.2	93.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	93.8	G, S <sup>(4)</sup>	Q S., N,M S.	-21.0	-125.9	-45.2	34.2	94.0
										G, S <sup>(4)</sup>	Q S., N,M S.	-1.7	137.2	50.5	34.2	94.0
		9.9 m	Cumple	Cumple	61.2	99.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.4	G, S <sup>(4)</sup>	Q S., N,M S.	-1.7	137.2	50.5	34.2	94.0
										G, S <sup>(4)</sup>	Q S., N,M S.	-1.7	137.2	50.5	34.2	94.0
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	80x35	8.2 m	Cumple	Cumple	61.2	99.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.4	G, S <sup>(4)</sup>	Q S., N,M S.	-1.7	137.2	50.5	34.2	94.0
										G, S <sup>(4)</sup>	Q S., N,M S.	-1.7	137.2	50.5	34.2	94.0
		Pie	Cumple	Cumple	61.2	99.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.4	G, S <sup>(4)</sup>	Q S., N,M S.	-1.7	137.2	50.5	34.2	94.0
										G, S <sup>(4)</sup>	Q S., N,M S.	-1.7	137.2	50.5	34.2	94.0
PSot - 3.75	80x35	Cabeza	Cumple	Cumple	51.3	95.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	95.2	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	8.6	-88.3	-72.1	48.6	49.8
										G, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	-122.0	-121.7	-39.4	22.5	69.0
		6.75 m	Cumple	Cumple	51.3	95.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	95.2	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	8.6	-88.3	-72.1	48.6	49.8
										G, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	-122.0	-121.7	-39.4	22.5	69.0
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	80x35	4.3 m	Cumple	Cumple	51.3	95.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	95.2	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	8.6	-88.3	-72.1	48.6	49.8
										G, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	-122.0	-121.7	-39.4	22.5	69.0
		Pie	Cumple	Cumple	50.2	93.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	93.8	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	33.0	88.4	100.3	48.6	49.8
										G, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	-97.6	123.1	40.6	22.5	69.0
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	80x35	3.7 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	5.7	93.8	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	93.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	61.8	89.6	101.7	49.1	50.3
										G, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	-97.6	123.1	40.6	22.5	69.0
		Cabeza	Cumple	Cumple	54.4	70.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	70.9	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	157.4	-56.4	-59.1	67.3	32.7
										G, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	-74.0	-92.5	-37.9	23.5	55.1
PSot - 3.75	80x35	0.5 m	Cumple	Cumple	47.9	72.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	72.1	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	87.1	68.5	133.1	52.6	39.3
										G, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	-50.3	97.6	43.1	23.5	55.1
		Pie	Cumple	Cumple	47.9	72.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	72.1	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	87.1	68.5	133.1	52.6	39.3
										G, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	-50.3	97.6	43.1	23.5	55.1
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	80x35	-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	6.1	72.1	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	72.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	710.8	1.8	198.6	73.0	2.4
										G, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	-50.3	97.6	43.1	23.5	55.1
		Cabeza	Cumple	Cumple	23.8	38.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	38.1	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	1102.8	5.7	78.9	-54.0	-8.1
										G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	1804.2	9.2	-7.6	-20.7	-11.8
PSot - 3.75	80x35	-3.15 m	Cumple	Cumple	23.5	41.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	41.3	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	1125.4	-21.0	-99.4	-54.0	-8.1
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	2055.5	-49.2	-90.1	-31.5	-22.2
		Pie	Cumple	Cumple	23.5	41.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	41.3	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	1125.4	-21.0	-99.4	-54.0	-8.1
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	2055.5	-49.2	-90.1	-31.5	-22.2
PSot - 3.75	80x35	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	4.8	41.3	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	41.3	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	1125.4	-21.0	-99.4	-54.0	-8.1
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	2055.5	-49.2	-90.1	-31.5	-22.2

Producido por una versión educativa de CYPE

Notas:

<sup>(1)</sup> La comprobación no procede

<sup>(2)</sup> Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.

<sup>(3)</sup> PP+CM+0.3-Qa+SX+0.3-SY

<sup>(4)</sup> PP+CM+0.3-SX+SY

<sup>(5)</sup> PP+CM+0.3-Qa+0.3-SX+SY

<sup>(6)</sup> PP+CM+SX+0.3-SY

<sup>(7)</sup> 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Yexc.-)

<sup>(8)</sup> PP+CM+0.3-Qa+0.3-SX-SY





# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

## 2.25.- PC25

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones						Esfuerzos p <sub>s</sub> imos								Estado
			Disp.	Arm.	Q (%)	N.M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Qx (kN)	Qy (kN)	
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	75x30	Cabeza	Cumple	Cumple	39.9	42.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	42.5	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	110.5	-7.3	-53.7	39.6	2.8	Cumple
		16.2 m	Cumple	Cumple	39.3	78.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	78.3	G, Q, S <sup>(4)</sup>	N.M S.	114.0	-37.5	1.1	-3.7	34.7	Cumple
		14.5 m	Cumple	Cumple	39.3	78.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	78.3	G, Q, S <sup>(4)</sup>	N.M S.	129.5	59.7	-9.4	-3.9	34.7	Cumple
										G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	125.9	0.6	57.0	39.6	2.8	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	39.3	78.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	78.3	G, Q, S <sup>(4)</sup>	N.M S.	129.5	59.7	-9.4	-3.9	34.7	Cumple
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	75x30	13.9 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	4.7	78.3	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	78.3	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	125.9	0.6	57.0	39.6	2.8	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N.M S.	129.5	59.7	-9.4	-3.9	34.7	Cumple
		Cabeza	Cumple	Cumple	54.8	77.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	77.4	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	376.4	-24.2	110.4	-67.6	17.5	Cumple
		13.05 m	Cumple	Cumple	54.8	77.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	77.4	G, S <sup>(6)</sup>	N.M S.	276.1	-76.1	13.7	-8.6	53.2	Cumple
		11.35 m	Cumple	Cumple	54.8	77.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	77.4	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	376.4	-24.2	110.4	-67.6	17.5	Cumple
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	75x30	10.75 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	7.8	68.0	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	68.0	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	392.8	25.1	-80.6	-68.9	17.7	Cumple
										G, S <sup>(6)</sup>	N.M S.	291.5	72.8	-10.4	-8.6	53.2	Cumple
		Cabeza	Cumple	Cumple	51.7	55.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	55.4	G, S <sup>(7)</sup>	Q S.	597.1	-25.2	114.2	-74.8	18.3	Cumple
										G, S <sup>(6)</sup>	N.M S.	429.9	-78.1	8.7	-8.1	56.2	Cumple
		9.9 m	Cumple	Cumple	51.7	55.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	55.4	G, S <sup>(7)</sup>	Q S.	597.1	-25.2	114.2	-74.8	18.3	Cumple
										G, S <sup>(6)</sup>	N.M S.	429.9	-78.1	8.7	-8.1	56.2	Cumple
		8.2 m	Cumple	Cumple	51.7	55.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	55.4	G, S <sup>(7)</sup>	Q S.	614.1	27.1	-97.7	-76.4	19.1	Cumple
										G, S <sup>(6)</sup>	N.M S.	445.3	79.1	-14.1	-8.1	56.2	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	52.3	55.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	55.4	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	644.7	27.7	-98.6	-77.1	19.5	Cumple
										G, S <sup>(6)</sup>	N.M S.	445.3	79.1	-14.1	-8.1	56.2	Cumple
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	75x30	7.6 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	8.3	55.4	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	55.4	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	590.8	7.5	-92.0	67.9	-3.9	Cumple
										G, Q, V <sup>(8)</sup>	N.M	1203.0	-11.1	24.3	-8.6	6.7	Cumple
		6.75 m	Cumple	Cumple	46.6	35.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	46.6	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	590.8	7.5	-92.0	67.9	-3.9	Cumple
										G, Q, V <sup>(8)</sup>	N.M	1203.0	-11.1	24.3	-8.6	6.7	Cumple
		4.3 m	Cumple	Cumple	46.6	35.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	46.6	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	609.4	-6.5	150.1	68.2	-4.0	Cumple
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	75x30									G, Q, S <sup>(5)</sup>	N.M S.	651.2	-5.8	151.6	68.7	-3.7	Cumple
		Cabeza	Cumple	Cumple	47.6	48.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	48.3	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	822.1	2.4	-98.3	80.1	-0.7	Cumple
										G, Q, V <sup>(10)</sup>	N.M	1629.4	-9.7	-48.7	30.4	6.7	Cumple
		2.85 m	Cumple	Cumple	47.1	49.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	49.4	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	840.6	-0.3	178.3	80.1	-0.8	Cumple
										G, Q, V <sup>(10)</sup>	N.M	1655.1	13.5	56.1	30.4	6.7	Cumple
		0.5 m	Cumple	Cumple	47.1	49.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	49.4	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	840.6	-0.3	178.3	80.1	-0.8	Cumple
										G, Q, V <sup>(10)</sup>	N.M	1655.1	13.5	56.1	30.4	6.7	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	47.1	49.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	49.4	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	840.6	-0.3	178.3	80.1	-0.8	Cumple
										G, Q, V <sup>(10)</sup>	N.M	1655.1	13.5	56.1	30.4	6.7	Cumple
		PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	75x35	Cabeza	Cumple	Cumple	16.3	50.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	50.6	G, S <sup>(7)</sup>	Q S.	1315.4	-6.4	26.3	-39.7
										G, Q, V <sup>(8)</sup>	N.M	2099.4	-19.3	-15.2	-19.0	4.6	Cumple
-0.95 m	Cumple			Cumple	16.1	53.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	53.4	G, S <sup>(7)</sup>	Q S.	1336.7	-11.2	-104.8	-39.7	-1.4	Cumple
										G, Q, V <sup>(8)</sup>	N.M	2128.0	-4.0	-77.9	-19.0	4.6	Cumple
-3.15 m	Cumple			Cumple	16.1	53.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	53.4	G, S <sup>(7)</sup>	Q S.	1336.7	-11.2	-104.8	-39.7	-1.4	Cumple
PSot - 3.75	75x35									G, Q, V <sup>(8)</sup>	N.M	2128.0	-4.0	-77.9	-19.0	4.6	Cumple
		Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	3.3	53.4	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	53.4	G, S <sup>(7)</sup>	Q S.	1336.7	-11.2	-104.8	-39.7	-1.4	Cumple
Notas:																	
(1) La comprobación no procede																	
(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.																	
(3) PP+CM+0.3-SX+0.3-SY																	
(4) PP+CM+0.3-Qa+0.3-SX+SY																	
(5) PP+CM+0.3-Qa-SX-0.3-SY																	
(6) PP+CM+0.3-SX+SY																	
(7) PP+CM-SX-0.3-SY																	
(8) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Xexc.-)																	
(9) PP+CM+0.3-Qa+0.3-SY																	
(10) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Yexc.-)																	





# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

## 2.27.- PC27

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos							Estado
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	M <sub>xx</sub> (kN-m)	M <sub>yy</sub> (kN-m)	O <sub>x</sub> (kN)	O <sub>y</sub> (kN)	
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	30x75	Cabeza	Cumple	Cumple	87.5	39.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	87.5	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	127.6	-101.8	25.3	-20.0	93.3	Cumple
		2.85 m	Cumple	Cumple	85.7	96.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.0	G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	137.4	-103.5	26.3	-20.7	94.1	Cumple
		0.5 m	Cumple	Cumple	85.7	96.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.0	G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q S.	156.3	220.8	-44.9	-20.6	93.9	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	85.7	96.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.0	G, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	146.6	219.5	-43.5	-19.9	93.1	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	30x75	-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	10.4	96.0	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	96.0	G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q S.	156.3	220.8	-44.9	-20.6	93.9	Cumple
		Cabeza	Cumple	Cumple	26.7	20.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	26.7	G, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	146.6	219.5	-43.5	-19.9	93.1	Cumple
		-0.95 m	Cumple	Cumple	26.7	20.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	26.7	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	257.0	66.5	12.4	-6.4	-32.1	Cumple
		-3.15 m	Cumple	Cumple	26.7	20.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	26.7	G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	297.7	84.1	15.8	-10.3	-18.4	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	26.3	18.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	26.3	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	257.0	66.5	12.4	-6.4	-32.1	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	297.7	84.1	15.8	-10.3	-18.4	Cumple
PSot - 3.75	30x75	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	3.5	18.4	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	18.4	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	275.2	-39.4	-8.9	-6.4	-32.1	Cumple
Notas: (1) La comprobación no procede (2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado. (3) PP+CM+0.3-SX+0.3-SY (4) PP+CM+0.3-Qa+0.3-SX+0.3-SY (5) PP+CM+0.3-SX-SY																	

## 2.28.- PC28

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos							Estado
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	M <sub>xx</sub> (kN-m)	M <sub>yy</sub> (kN-m)	O <sub>x</sub> (kN)	O <sub>y</sub> (kN)	
+3.70 (-0.1 - 3.7 m)	30x70	Cabeza	Cumple	Cumple	78.0	28.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	78.0	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	140.3	-67.4	6.2	-7.7	79.7	Cumple
		2.85 m	Cumple	Cumple	76.6	95.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	95.7	G, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	143.2	59.6	-24.1	19.6	-51.8	Cumple
		0.5 m	Cumple	Cumple	76.6	95.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	95.7	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.,N,M S.	158.1	207.5	-20.6	-7.8	79.7	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	76.6	95.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	95.7	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.,N,M S.	158.1	207.5	-20.6	-7.8	79.7	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	30x70	-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	9.6	95.7	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	95.7	G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q S.	170.8	208.9	-20.5	-7.7	80.1	Cumple
		Cabeza	Cumple	Cumple	38.7	27.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	38.7	G, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	158.1	207.5	-20.6	-7.8	79.7	Cumple
		-1.3 m	Cumple	Cumple	38.7	27.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	38.7	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	450.1	-62.4	13.1	-10.5	51.4	Cumple
		-3.15 m	Cumple	Cumple	38.7	27.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	38.7	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	759.1	-66.7	13.1	-10.0	32.3	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	38.3	27.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	38.3	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	759.1	-66.7	13.1	-10.0	32.3	Cumple
										G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	450.1	-62.4	13.1	-10.5	51.4	Cumple
PSot - 3.75	30x70	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	6.6	28.2	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	28.2	G, Q, S <sup>(7)</sup>	N,M S.	506.2	92.1	-22.6	-13.3	52.6	Cumple
Notas: (1) La comprobación no procede (2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado. (3) PP+CM+0.3-SX+0.3-SY (4) PP+CM+0.3-Qa+0.3-SX+0.3-SY (5) PP+CM+0.3-SX-SY (6) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Xexc.-) (7) PP+CM+0.3-Qa+0.3-SX+SY																	



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

## 2.29.- PC29

Sección de hormigón																
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos pésimos						
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Ox (kN)	Oy (kN)
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	75x30	Cabeza	Cumple	Cumple	74.7	38.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	74.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	181.9	-16.3	97.8	-78.7	15.5
										G, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	166.4	-15.8	94.5	-76.6	15.0
		2.85 m	Cumple	Cumple	73.5	90.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	90.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.,N,M S.	200.9	37.4	-173.9	-78.8	15.6
		0.5 m	Cumple	Cumple	73.5	90.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	90.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.,N,M S.	200.9	37.4	-173.9	-78.8	15.6
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	75x30	Pie	Cumple	Cumple	73.5	90.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	90.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.,N,M S.	200.9	37.4	-173.9	-78.8	15.6
		-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	9.3	90.0	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	90.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.,N,M S.	200.9	37.4	-173.9	-78.8	15.6
		Cabeza	Cumple	Cumple	24.6	28.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	28.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	473.6	-19.8	27.2	-32.3	10.7
										G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	825.5	-27.9	38.1	-22.3	13.3
		-0.95 m	Cumple	Cumple	24.6	28.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	28.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	473.6	-19.8	27.2	-32.3	10.7
										G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	825.5	-27.9	38.1	-22.3	13.3
PSot - 3.75	75x30	-3.15 m	Cumple	Cumple	24.6	28.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	28.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	473.6	-19.8	27.2	-32.3	10.7
										G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	825.5	-27.9	38.1	-22.3	13.3
		Pie	Cumple	Cumple	24.3	27.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	27.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	491.8	15.4	-79.5	-32.3	10.7
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	839.4	16.5	-54.2	-26.5	13.7
		Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	3.7	27.2	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	27.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	491.8	15.4	-79.5	-32.3	10.7
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	839.4	16.5	-54.2	-26.5	13.7

Notas:  
<sup>(1)</sup> La comprobación no procede  
<sup>(2)</sup> Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
<sup>(3)</sup> PP+CM+0.3-Qa-SX-0.3-SY  
<sup>(4)</sup> PP+CM-SX-0.3-SY  
<sup>(5)</sup> 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(+Yexc.-)  
<sup>(6)</sup> 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Xexc.-)

## 2.30.- PC30

Sección de hormigón																
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos pésimos						
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Ox (kN)	Oy (kN)
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	30x75	Cabeza	Cumple	Cumple	68.6	26.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	68.6	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	416.1	-103.4	14.6	-11.6	88.1
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	450.6	-105.8	15.3	-12.2	90.1
		2.85 m	Cumple	Cumple	68.6	26.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	68.6	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	416.1	-103.4	14.6	-11.6	88.1
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	450.6	-105.8	15.3	-12.2	90.1
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	30x75	0.5 m	Cumple	Cumple	68.6	26.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	68.6	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	416.1	-103.4	14.6	-11.6	88.1
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	450.6	-105.8	15.3	-12.2	90.1
		Pie	Cumple	Cumple	67.6	67.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	67.6	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.,N,M S.	435.2	200.3	-25.2	-11.6	88.0
		-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	9.9	67.5	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	67.5	G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q S.	469.7	205.0	-26.7	-12.2	90.1
		Cabeza	Cumple	Cumple	9.5	42.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	42.6	G, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	435.2	200.3	-25.2	-11.6	88.0
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q S.	844.3	17.6	17.1	-9.9	14.7
PSot - 3.75	30x75	-0.95 m	Cumple	Cumple	9.5	42.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	42.6	G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	1441.0	-30.7	30.6	-16.7	10.1
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q S.	844.3	17.6	17.1	-9.9	14.7
		-3.15 m	Cumple	Cumple	9.5	42.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	42.6	G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	1441.0	-30.7	30.6	-16.7	10.1
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q S.	844.3	17.6	17.1	-9.9	14.7
		Pie	Cumple	Cumple	9.4	42.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	42.3	G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	1441.0	-30.7	30.6	-16.7	10.1
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q S.	862.5	66.1	-15.4	-9.9	14.7

Notas:  
<sup>(1)</sup> La comprobación no procede  
<sup>(2)</sup> Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
<sup>(3)</sup> PP+CM+0.3-SX+SY  
<sup>(4)</sup> PP+CM+0.3-Qa+0.3-SX+SY  
<sup>(5)</sup> 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Xexc.-)



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

## 2.31.- PC31

Sección de hormigón																		
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos							Estado	
			Disp.	Arm.	Q (%)	N.M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Qx (kN)	Qy (kN)		
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	80x35	Cabeza	Cumple	Cumple	76.6	41.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	76.6	G, Q, V <sup>(3)</sup>	Q	399.2	4.9	134.8	-96.9	-2.7	Cumple	
		16.05 m	Cumple	Cumple	76.6	41.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	76.6	G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	300.1	-1.1	152.0	-98.9	2.3	Cumple	
		14.5 m	Cumple	Cumple	76.6	41.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	76.6	G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q	399.2	4.9	134.8	-96.9	-2.7	Cumple	
										G, Q, V <sup>(3)</sup>	N,M S.	300.1	-1.1	152.0	-98.9	2.3	Cumple	
		Pie	Cumple	Cumple	75.2	31.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	75.2	G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q	423.8	-2.3	-121.9	-96.9	-2.7	Cumple	
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	80x35	Cabeza	Cumple	Cumple	33.0	22.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	33.0	G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	310.7	-53.4	-75.1	-53.0	-35.6	Cumple	
		13.05 m	Cumple	Cumple	33.0	22.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	33.0	G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q S.	628.6	-2.5	89.6	-53.3	2.5	Cumple	
		11.35 m	Cumple	Cumple	33.0	22.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	33.0	G, Q, V <sup>(3)</sup>	N,M	857.6	-0.7	74.1	-50.9	0.9	Cumple	
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q S.	628.6	-2.5	89.6	-53.3	2.5	Cumple	
		Pie	Cumple	Cumple	32.7	23.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	32.7	G, Q, V <sup>(3)</sup>	N,M	857.6	-0.7	74.1	-50.9	0.9	Cumple	
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	80x35	Cabeza	Cumple	Cumple	56.6	37.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	56.6	G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M	916.7	0.7	-72.5	-51.6	0.2	Cumple	
		9.9 m	Cumple	Cumple	57.5	39.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	57.5	G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q S.	969.1	-4.6	161.3	-109.0	1.3	Cumple	
		8.2 m	Cumple	Cumple	57.5	39.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	57.5	G, Q, V <sup>(3)</sup>	N,M	1398.2	2.8	137.6	-102.2	-3.7	Cumple	
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q S.	991.4	1.1	-150.0	-111.9	2.9	Cumple	
		Pie	Cumple	Cumple	57.5	39.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	57.5	G, Q, V <sup>(3)</sup>	N,M	1424.1	-7.4	-148.6	-102.2	-3.7	Cumple	
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	80x35	Cabeza	Cumple	Cumple	38.8	45.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	45.7	G, Q, S <sup>(7)</sup>	Q S.	1272.0	11.8	146.9	-85.4	-6.3	Cumple	
		6.75 m	Cumple	Cumple	38.8	45.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	45.7	G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	1907.4	10.0	117.6	-48.6	-5.4	Cumple	
		4.3 m	Cumple	Cumple	38.8	45.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	45.7	G, Q, S <sup>(7)</sup>	Q S.	1272.0	11.8	146.9	-85.4	-6.3	Cumple	
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	1907.4	10.0	117.6	-48.6	-5.4	Cumple	
		Pie	Cumple	Cumple	38.5	45.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	45.0	G, S <sup>(7)</sup>	Q S.	1298.7	-10.3	-158.5	-85.8	-6.1	Cumple	
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	80x35	Cabeza	Cumple	Cumple	37.8	57.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	57.9	G, S <sup>(8)</sup>	Q S.	1345.0	6.0	-69.6	85.8	-2.9	Cumple	
		2.5 m	Cumple	Cumple	36.7	58.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	58.8	G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	2555.6	9.0	-19.0	-4.2	-4.2	Cumple	
		0.5 m	Cumple	Cumple	36.7	58.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	58.8	G, S <sup>(8)</sup>	Q S.	1362.0	-5.2	195.5	83.9	-4.2	Cumple	
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	2584.4	-4.1	-32.0	-4.2	-4.2	Cumple	
		Pie	Cumple	Cumple	36.7	58.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	58.8	G, S <sup>(8)</sup>	Q S.	1362.0	-5.2	195.5	83.9	-4.2	Cumple	
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	80x35	Cabeza	Cumple	Cumple	17.9	75.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	75.0	G, S <sup>(7)</sup>	Q S.	2010.1	7.2	10.9	-44.7	-8.3	Cumple	
		-1.3 m	Cumple	Cumple	17.9	76.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	76.9	G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	3311.0	9.8	14.3	-32.6	-9.7	Cumple	
		-3.15 m	Cumple	Cumple	17.9	76.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	76.9	G, S <sup>(7)</sup>	Q S.	2030.4	-17.2	-121.0	-44.7	-8.3	Cumple	
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	3338.4	-18.8	-81.9	-32.6	-9.7	Cumple	
		Pie	Cumple	Cumple	17.9	76.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	76.9	G, S <sup>(7)</sup>	Q S.	2030.4	-17.2	-121.0	-44.7	-8.3	Cumple	
PSot - 3.75	80x35	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	4.0	76.9	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	76.9	G, Q, V <sup>(6)</sup>	Q,N,M	3338.4	-18.8	-81.9	-32.6	-9.7	Cumple	
Notas:																		
(1) La comprobación no procede																		
(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.																		
(3) 1.35-PP+1.35-CM+1.05-Qa+1.5-V(-Xexc.-)																		
(4) PP+CM+0.3-Qa-SX-0.3-SY																		
(5) PP+CM+0.3-Qa-0.3-SX-SY																		
(6) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Xexc.-)																		
(7) PP+CM-SX-0.3-SY																		
(8) PP+CM-SX+0.3-SY																		



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

## 2.32.- PC32

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos							Estado
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Ox (kN)	Oy (kN)	
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	30x75	Cabeza	Cumple	Cumple	74.2	37.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	74.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	52.2	70.4	-14.0	13.6	-73.5	Cumple
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	67.8	2.3	36.5	-32.6	40.8	
		2.85 m	Cumple	Cumple	72.9	96.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	71.1	-183.3	33.3	13.8	-73.5	Cumple
										G, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	66.4	182.2	-54.2	-23.3	55.9	
		0.5 m	Cumple	Cumple	72.9	96.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	71.1	-183.3	33.3	13.8	-73.5	Cumple
										G, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	66.4	182.2	-54.2	-23.3	55.9	
		Pie	Cumple	Cumple	72.9	96.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	71.1	-183.3	33.3	13.8	-73.5	Cumple
										G, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	66.4	182.2	-54.2	-23.3	55.9	
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	40x75	-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	8.5	73.3	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	73.3	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	71.1	-183.3	33.3	13.8	-73.5	Cumple
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	86.9	143.1	-75.9	-32.6	40.8	
		Cabeza	Cumple	Cumple	31.2	27.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	31.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	230.5	-99.6	22.1	-8.3	44.6	Cumple
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	214.0	-130.6	10.8	3.6	30.2	
		-1.3 m	Cumple	Cumple	31.2	27.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	31.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	230.5	-99.6	22.1	-8.3	44.6	Cumple
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	214.0	-130.6	10.8	3.6	30.2	
		-3.15 m	Cumple	Cumple	31.2	27.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	31.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	230.5	-99.6	22.1	-8.3	44.6	Cumple
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	214.0	-130.6	10.8	3.6	30.2	
		Pie	Cumple	Cumple	30.7	25.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	30.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	252.2	31.9	-2.2	-8.3	44.6	Cumple
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	307.4	93.4	-55.2	-34.5	15.3	
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	376.2	22.4	-80.5	-52.2	13.6	Cumple
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	307.4	93.4	-55.2	-34.5	15.3	
PSot - 3.75	40x75	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	3.9	25.9	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	25.9	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	376.2	22.4	-80.5	-52.2	13.6	Cumple
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	307.4	93.4	-55.2	-34.5	15.3	

Notas:  
(1) La comprobación no procede  
(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
(3) PP+CM+0.3-Qa-SX-0.3-SY  
(4) PP+CM+0.3-SX+0.3-SY  
(5) PP+CM+0.3-Qa+0.3-SX+SY

## 2.33.- PC33

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos							Estado
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Ox (kN)	Oy (kN)	
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	80x35	Cabeza	Cumple	Cumple	92.1	33.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	92.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N,M S.	139.6	43.1	-110.4	123.1	-36.8	Cumple
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	163.3	-84.0	314.1	123.1	-36.8	
		2.85 m	Cumple	Cumple	90.3	97.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	97.5	G, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	155.9	-82.4	313.7	122.2	-35.9	Cumple
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	163.3	-84.0	314.1	123.1	-36.8	
		0.5 m	Cumple	Cumple	90.3	97.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	97.5	G, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	155.9	-82.4	313.7	122.2	-35.9	Cumple
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	163.3	-84.0	314.1	123.1	-36.8	
		Pie	Cumple	Cumple	90.3	97.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	97.5	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	163.3	-84.0	314.1	123.1	-36.8	Cumple
										G, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	155.9	-82.4	313.7	122.2	-35.9	
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	80x35	-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	10.4	97.5	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	97.5	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	163.3	-84.0	314.1	123.1	-36.8	Cumple
										G, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	155.9	-82.4	313.7	122.2	-35.9	
		Cabeza	Cumple	Cumple	42.3	23.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	42.3	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	387.2	18.2	22.7	-69.4	-7.8	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	782.6	40.8	55.1	-39.8	-23.8	
		-1.3 m	Cumple	Cumple	42.3	23.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	42.3	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	387.2	18.2	22.7	-69.4	-7.8	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	782.6	40.8	55.1	-39.8	-23.8	
		-3.15 m	Cumple	Cumple	42.3	23.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	42.3	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	387.2	18.2	22.7	-69.4	-7.8	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	782.6	40.8	55.1	-39.8	-23.8	
		Pie	Cumple	Cumple	41.7	29.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	41.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	407.4	-4.9	-182.1	-69.4	-7.8	Cumple
										G, S <sup>(7)</sup>	N,M S.	372.9	-4.4	-178.6	-67.2	-7.3	
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	407.4	-4.9	-182.1	-69.4	-7.8	Cumple
										G, S <sup>(7)</sup>	N,M S.	372.9	-4.4	-178.6	-67.2	-7.3	
PSot - 3.75	80x35	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	5.6	29.0	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	29.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	407.4	-4.9	-182.1	-69.4	-7.8	Cumple
										G, S <sup>(7)</sup>	N,M S.	372.9	-4.4	-178.6	-67.2	-7.3	

Notas:  
(1) La comprobación no procede  
(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
(3) PP+CM+0.3-Qa-SX+0.3-SY  
(4) PP+CM+0.3-SX+0.3-SY  
(5) PP+CM+0.3-Qa-SX-0.3-SY  
(6) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Yexc.-)  
(7) PP+CM-SX-0.3-SY





# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

## 2.34.- PC34

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones						Esfuerzos p <sub>s</sub> imos								Estado
			Disp.	Arm.	Q (%)	N.M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Qx (kN)	Qy (kN)	
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	30x75	Cabeza	Cumple	Cumple	62.5	35.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	62.5	G, Q, V <sup>(3)</sup>	Q	182.3	87.9	6.0	0.5	-65.0	Cumple
		2.5 m	Cumple	Cumple	61.0	98.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.5	G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	132.3	3.5	46.3	-36.5	50.2	Cumple
		0.5 m	Cumple	Cumple	61.0	98.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.5	G, Q, V <sup>(3)</sup>	Q	205.4	-113.7	7.6	0.5	-65.0	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	61.0	98.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.5	G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	133.1	-262.5	46.4	21.8	-115.9	Cumple
										G, Q, V <sup>(3)</sup>	Q	205.4	-113.7	7.6	0.5	-65.0	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	50x75	-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	12.1	91.6	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	91.6	G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q S., N,M S.	133.1	-262.5	46.4	21.8	-115.9	Cumple
		Cabeza	Cumple	Cumple	30.4	19.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	30.4	G, S <sup>(5)</sup>	Q S.	606.2	23.7	-11.8	6.6	-70.4	Cumple
		-1.3 m	Cumple	Cumple	30.4	19.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	30.4	G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	1089.1	65.9	20.1	-26.8	-24.2	Cumple
		-3.15 m	Cumple	Cumple	30.4	19.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	30.4	G, S <sup>(5)</sup>	Q S.	606.2	23.7	-11.8	6.6	-70.4	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	30.0	25.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	30.0	G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	1089.1	65.9	20.1	-26.8	-24.2	Cumple
PSot - 3.75	50x75	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	4.2	25.5	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	25.5	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	633.3	-183.9	7.5	6.6	-70.4	Cumple
										G, S <sup>(5)</sup>	N,M S.	627.5	98.9	-99.8	-45.7	15.9	Cumple

Notas:  
(1) La comprobación no procede  
(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
(3) 1.35-PP+1.35-CM+1.05-Qa+1.5-V(+Xexc.-)  
(4) PP+CM+0.3-Qa-SX-0.3-SY  
(5) PP+CM+0.3-Qa+SY+0.3-SY  
(6) PP+CM-0.3-SX-SY  
(7) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Xexc.-)  
(8) PP+CM-SX-0.3-SY  
(9) PP+CM+0.3-Qa-0.3-SX-SY

## 2.35.- PC35

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones						Esfuerzos p <sub>s</sub> imos								Estado
			Disp.	Arm.	Q (%)	N.M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Qx (kN)	Qy (kN)	
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	70x30	Cabeza	Cumple	Cumple	69.6	48.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	69.6	G, S <sup>(5)</sup>	Q S., N,M S.	64.8	14.9	-148.5	143.6	-10.4	Cumple
		2.5 m	Cumple	Cumple	69.0	95.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	95.8	G, S <sup>(5)</sup>	Q S., N,M S.	80.8	-17.3	296.5	143.6	-10.4	Cumple
		0.5 m	Cumple	Cumple	85.5	95.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	95.8	G, S <sup>(5)</sup>	Q S., N,M S.	80.8	-17.3	296.5	143.6	-10.4	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	56.4	95.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	95.8	G, V <sup>(4)</sup>	Q	134.4	-5.5	-111.5	-56.7	-5.2	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	70x50	-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	15.8	95.2	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	95.2	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	159.6	9.2	-297.2	-147.2	1.6	Cumple
		Cabeza	Cumple	Cumple	36.9	14.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	36.9	G, S <sup>(5)</sup>	N,M S.	79.1	-10.6	281.8	136.4	-7.2	Cumple
		-1.3 m	Cumple	Cumple	36.9	14.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	36.9	G, S <sup>(5)</sup>	Q S.	463.6	-21.9	39.1	-78.1	6.4	Cumple
		-3.15 m	Cumple	Cumple	36.9	14.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	36.9	G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	702.4	-43.3	-5.9	-11.3	17.1	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	34.4	26.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	34.4	G, S <sup>(5)</sup>	Q S.	463.6	-21.9	39.1	-78.1	6.4	Cumple
PSot - 3.75	70x50	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	4.7	26.8	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	26.8	G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	702.4	-43.3	-5.9	-11.3	17.1	Cumple
										G, S <sup>(5)</sup>	Q S., N,M S.	490.2	-9.7	-182.4	-74.1	3.5	Cumple

Notas:  
(1) La comprobación no procede  
(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
(3) 1.35-PP+1.35-CM+1.05-Qa+1.5-V(+Xexc.-)  
(4) PP+CM+0.3-Qa-SX-0.3-SY  
(5) PP+CM+1.5-V(-Xexc.-)  
(6) PP+CM+0.3-Qa-SX-0.3-SY  
(7) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(+Xexc.-)





# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

## 2.38.- PC38

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones						Esfuerzos pésimos							Estado	
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Qx (kN)		Qy (kN)
Forjado 7 (17.05 - 18.068 m)	70x30	Cabeza	Cumple	Cumple	98.9	46.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.9	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	144.4	55.1	2.5	612.3	-114.3	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	142.2	81.0	-24.8	152.9	-66.8	
		Pie	Cumple	Cumple	98.8	94.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	147.7	-20.0	404.9	612.3	-114.3	Cumple
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	145.0	-24.8	383.8	582.1	-120.4	
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	70x30	Cabeza	Cumple	Cumple	95.0	49.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	95.0	G, S <sup>(5)</sup>	Q.S.,N,M S.	64.0	16.8	-218.8	110.6	-5.9	Cumple
		16.2 m	Cumple	Cumple	95.0	49.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	95.0	G, S <sup>(5)</sup>	Q.S.,N,M S.	64.0	16.8	-218.8	110.6	-5.9	Cumple
		14.5 m	Cumple	Cumple	95.0	49.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	95.0	G, S <sup>(5)</sup>	Q.S.,N,M S.	64.0	16.8	-218.8	110.6	-5.9	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	93.7	17.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	93.7	G, S <sup>(5)</sup>	Q.S.,N,M S.	78.4	0.3	90.8	110.6	-5.9	Cumple
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	70x30	Cabeza	Cumple	Cumple	48.8	23.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	48.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	283.3	8.2	-123.4	68.8	-5.9	Cumple
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	209.0	35.1	-79.1	47.0	-23.9	
		13.05 m	Cumple	Cumple	48.8	23.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	48.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	283.3	8.2	-123.4	68.8	-5.9	Cumple
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	209.0	35.1	-79.1	47.0	-23.9	
		11.35 m	Cumple	Cumple	48.8	23.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	48.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	283.3	8.2	-123.4	68.8	-5.9	Cumple
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	209.0	35.1	-79.1	47.0	-23.9	
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	70x30	Cabeza	Cumple	Cumple	29.0	18.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	29.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	275.5	36.5	-46.0	34.6	-24.3	Cumple
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	275.4	36.5	-46.2	34.6	-24.3	
		9.9 m	Cumple	Cumple	29.0	18.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	29.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	275.5	36.5	-46.0	34.6	-24.3	Cumple
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	275.4	36.5	-46.2	34.6	-24.3	
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	70x30	Cabeza	Cumple	Cumple	22.4	20.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	22.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	534.8	5.5	-58.2	38.0	-3.6	Cumple
										G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	752.4	-5.4	-51.4	30.6	3.1	
		6.75 m	Cumple	Cumple	22.4	20.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	22.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	534.8	5.5	-58.2	38.0	-3.6	Cumple
										G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	752.4	-5.4	-51.4	30.6	3.1	
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	70x30	Cabeza	Cumple	Cumple	31.1	25.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	31.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	648.9	10.7	-41.2	56.4	-8.0	Cumple
										G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	957.5	-1.9	-58.9	45.3	1.0	
		2.85 m	Cumple	Cumple	30.8	32.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	32.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.,N,M S.	666.6	-16.8	153.5	56.4	-8.0	Cumple
		0.5 m	Cumple	Cumple	30.8	32.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	32.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.,N,M S.	666.6	-16.8	153.5	56.4	-8.0	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	70x30	Cabeza	Cumple	Cumple	65.3	18.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	65.3	G, S <sup>(9)</sup>	Q.S.	274.9	19.2	-20.9	24.7	-99.8	Cumple
										G, Q, V <sup>(10)</sup>	N,M	621.1	8.0	-55.0	51.4	-36.1	
		-1.483 m	Cumple	Cumple	96.1	16.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.1	G, S <sup>(9)</sup>	Q.S.	192.0	-40.8	-4.4	10.3	-143.4	Cumple
										G, Q, S <sup>(9)</sup>	N,M S.	209.9	-41.1	-5.5	11.1	-144.3	
PSot - 3.75	70x30	Cabeza	Cumple	Cumple	86.1	31.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	86.1	G, S <sup>(9)</sup>	Q.S.	437.0	-15.1	-92.7	-60.3	-136.4	Cumple
										G, Q, V <sup>(11)</sup>	N,M	785.0	0.9	-153.9	-90.1	-15.9	
		Pie	Cumple	Cumple	86.1	31.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	86.1	G, S <sup>(9)</sup>	Q.S.	437.5	-15.1	-92.8	-60.4	-136.4	Cumple
										G, Q, V <sup>(11)</sup>	N,M	785.0	0.9	-153.9	-90.1	-15.9	

Producción por una versión educativa de CYPE

Nota:

(1) La comprobación no procede

(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.

(3) PP+CM+0.3-Qa+0.3-SY

(4) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(+Xexc.-)

(5) PP+CM-SX-0.3-SY

(6) PP+CM+0.3-Qa+0.3-SX-SY

(7) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(+Xexc.-)

(8) 1.35-PP+1.35-CM+1.05-Qa+1.5-V(+Xexc.-)

(9) PP+CM+0.3-SX-SY

(10) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Xexc.-)

(11) 1.35-PP+1.35-CM+1.05-Qa+1.5-V(-Xexc.-)

## 2.39.- PCC1

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones						Esfuerzos pésimos							Estado	
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Ox (kN)		Oy (kN)
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	Diámetro 30	Cabeza	Cumple	Cumple	22.0	22.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	22.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	78.8	-9.8	6.7	-5.6	8.6	Cumple
		2.85 m	Cumple	Cumple	21.7	51.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	51.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	98.7	11.6	4.5	-3.7	-10.0	Cumple
		0.5 m	Cumple	Cumple	21.7	51.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	51.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.,N,M S.	84.8	19.9	-12.5	-5.6	8.6	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	21.7	51.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	51.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.,N,M S.	84.8	19.9	-12.5	-5.6	8.6	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	Diámetro 30	Cabeza	Cumple	Cumple	15.5	53.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	53.0	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	215.5	14.4	7.3	-3.1	-8.7	Cumple
										G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	365.1	1.8	15.3	-7.1	-1.1	
		-0.95 m	Cumple	Cumple	15.5	53.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	53.0	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	215.5	14.4	7.3	-3.1	-8.7	Cumple
										G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	365.1	1.8	15.3	-7.1	-1.1	
		-3.15 m	Cumple	Cumple	15.5	53.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	53.0	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	215.5	14.4	7.3	-3.1	-8.7	Cumple
										G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	365.1	1.8	15.3	-7.1	-1.1	
PSot - 3.75	Diámetro 30	Pie	Cumple	Cumple	15.3	31.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	31.3	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	221.2	-14.2	-3.1	-3.1	-8.7	Cumple
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	373.4	-4.3	-7.5	-6.8	-2.5	
										G, Q, S <sup>(7)</sup>	Q S.	238.0	-14.3	-3.5	-3.5	-8.7	Cumple
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	373.4	-4.3	-7.5	-6.8	-2.5	

Notas:

(1) La comprobación no procede

(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.

(3) PP+CM+0.3-Qa-SX-0.3-SY

(4) PP+CM-0.3-SX-SY

(5) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Xexc.-)

(6) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(+Xexc.-)

(7) PP+CM+0.3-Qa-0.3-SX-SY



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

## 2.40.- PCC2

Sección de hormigón																
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos						
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Qx (kN)	Qy (kN)
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	Diámetro 30	Cabeza	Cumple	Cumple	12.6	30.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	30.6	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	217.8	9.0	-0.9	0.9	-7.9
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	351.2	1.7	-1.7	1.5	-1.5
		2.85 m	Cumple	Cumple	12.5	34.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	34.6	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	223.8	-18.4	2.1	0.9	-7.9
										G, Q, S <sup>(5)</sup>	N,M S.	240.0	-18.4	2.2	0.9	-8.0
		0.5 m	Cumple	Cumple	12.5	34.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	34.6	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	223.8	-18.4	2.1	0.9	-7.9
										G, Q, S <sup>(5)</sup>	N,M S.	240.0	-18.4	2.2	0.9	-8.0
		Pie	Cumple	Cumple	12.5	34.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	34.6	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	223.8	-18.4	2.1	0.9	-7.9
										G, Q, S <sup>(5)</sup>	N,M S.	240.0	-18.4	2.2	0.9	-8.0
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	Diámetro 30	Cabeza	Cumple	Cumple	8.6	93.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	93.6	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	457.4	11.9	-0.1	0.0	-7.2
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	730.2	4.9	-1.0	0.4	-2.8
		-0.95 m	Cumple	Cumple	8.6	93.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	93.6	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	457.4	11.9	-0.1	0.0	-7.2
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	730.2	4.9	-1.0	0.4	-2.8
		-3.15 m	Cumple	Cumple	8.6	93.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	93.6	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	457.4	11.9	-0.1	0.0	-7.2
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	730.2	4.9	-1.0	0.4	-2.8
		Pie	Cumple	Cumple	8.6	91.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	91.0	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	463.1	-12.0	-0.2	0.0	-7.2
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	733.2	-4.5	-1.3	-0.5	-2.9
PSot - 3.75	Diámetro 30	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	2.3	91.0	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	91.0	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	425.8	-11.9	-0.2	-0.1	-7.2
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	733.2	-4.5	-1.3	-0.5	-2.9

Notas:

<sup>(1)</sup> La comprobación no procede

<sup>(2)</sup> Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.

<sup>(3)</sup> PP+CM-0.3-SX-SY

<sup>(4)</sup> 1.35 PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Xexc.-)

<sup>(5)</sup> PP+CM+0.3 Qa-0.3-SX-SY

<sup>(6)</sup> 1.35 PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+)

## 2.41.- PCC3

Sección de hormigón																
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos						
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Qx (kN)	Qy (kN)
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	Diámetro 30	Cabeza	Cumple	Cumple	11.7	38.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	38.5	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	253.8	-1.1	8.0	-6.8	1.1
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	429.3	0.8	5.5	-4.7	-0.4
		2.85 m	Cumple	Cumple	11.6	39.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	39.7	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	259.8	2.6	-15.5	-6.8	1.1
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	436.7	-0.3	-10.9	-4.8	-0.3
		0.5 m	Cumple	Cumple	11.6	39.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	39.7	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	259.8	2.6	-15.5	-6.8	1.1
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	436.7	-0.3	-10.9	-4.8	-0.3
		Pie	Cumple	Cumple	11.6	39.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	39.7	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	259.8	2.6	-15.5	-6.8	1.1
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	436.7	-0.3	-10.9	-4.8	-0.3
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	Diámetro 30	Cabeza	Cumple	Cumple	8.6	94.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	94.1	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	581.0	9.8	7.5	-3.9	-6.1
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	886.2	1.8	10.3	-5.3	-1.3
		-0.95 m	Cumple	Cumple	8.6	94.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	94.1	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	581.0	9.8	7.5	-3.9	-6.1
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	886.2	1.8	10.3	-5.3	-1.3
		-3.15 m	Cumple	Cumple	8.6	94.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	94.1	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	581.0	9.8	7.5	-3.9	-6.1
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	886.2	1.8	10.3	-5.3	-1.3
		Pie	Cumple	Cumple	8.6	89.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	89.8	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	586.7	-10.3	-5.5	-3.9	-6.1
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	897.0	-3.9	-6.1	-4.7	-2.1
PSot - 3.75	Diámetro 30	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	2.8	89.8	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	89.8	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	586.7	-10.3	-5.5	-3.9	-6.1
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	897.0	-3.9	-6.1	-4.7	-2.1

Notas:

<sup>(1)</sup> La comprobación no procede

<sup>(2)</sup> Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.

<sup>(3)</sup> PP+CM-SX-0.3-SY

<sup>(4)</sup> 1.35 PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Xexc.-)

<sup>(5)</sup> 1.35 PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.-)

<sup>(6)</sup> PP+CM+0.3 Qa-0.3-SX-SY

<sup>(7)</sup> 1.35 PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.-)





## 2.45.- PCC7

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos pésimos							Estado
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Ox (kN)	Oy (kN)	
PB -0.10 (-3.75 - -0.45 m)	Diámetro 30	Cabeza	Cumple	Cumple	9.5	42.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	42.5	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	254.6	1.6	5.6	-5.4	-1.8	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	486.0	1.6	3.1	-2.4	-1.8	
		-1.3 m	Cumple	Cumple	9.4	43.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	43.2	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	259.7	-3.6	-10.3	-5.4	-1.8	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	492.9	-3.6	-4.0	-2.4	-1.8	
		-3.15 m	Cumple	Cumple	9.4	43.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	43.2	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	259.7	-3.6	-10.3	-5.4	-1.8	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	492.9	-3.6	-4.0	-2.4	-1.8	
		Pie	Cumple	Cumple	9.4	43.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	43.2	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	259.7	-3.6	-10.3	-5.4	-1.8	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	492.9	-3.6	-4.0	-2.4	-1.8	
PSot - 3.75	Diámetro 30	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	2.3	43.2	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	43.2	G, Q, S <sup>(5)</sup>	N.S.	284.8	-3.7	-10.5	-5.5	-1.8	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	492.9	-3.6	-4.0	-2.4	-1.8	
Notas: (1) La comprobación no procede (2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado. (3) PP+CM-SX-0.3-SY (4) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Yexc.-) (5) PP+CM+0.3-Qa-SX-0.3-SY																	

## 2.46.- PCC8

versión educativa de CYPE

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos							Estado
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Ox (kN)	Oy (kN)	
PB -0.10 (-3.75 - -0.45 m)	Diámetro 30	Cabeza	Cumple	Cumple	10.8	50.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	50.5	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	326.3	6.7	4.8	-4.9	-5.8	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	561.5	7.5	3.7	-3.4	-5.8	
		-1.3 m	Cumple	Cumple	10.7	50.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	50.6	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	331.4	-10.5	-9.7	-4.9	-5.8	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	568.4	-9.7	-6.4	-3.4	-5.8	
		-3.15 m	Cumple	Cumple	10.7	50.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	50.6	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	331.4	-10.5	-9.7	-4.9	-5.8	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	568.4	-9.7	-6.4	-3.4	-5.8	
		Pie	Cumple	Cumple	10.7	50.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	50.6	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	331.4	-10.5	-9.7	-4.9	-5.8	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	568.4	-9.7	-6.4	-3.4	-5.8	
PSot - 3.75	Diámetro 30	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	2.8	50.6	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	50.6	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	359.5	-10.8	-9.9	-5.0	-6.0	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	568.4	-9.7	-6.4	-3.4	-5.8	
Notas: (1) La comprobación no procede (2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado. (3) PP+CM-SX-0.3-SY (4) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Xexc.-) (5) PP+CM+0.3-Qa-SX-0.3-SY																	

## 2.47.- PCC9

Procedido	Sección de hormigón																	Estado
	Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos							
				Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Qx (kN)	Qy (kN)	
PB -0.10 (-3.75 - -0.45 m)	Diámetro 30	Cabeza	Cumple	Cumple	26.2	43.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	43.4	G, Q, V <sup>(3)</sup>	Q,N,M	140.7	20.2	-5.3	1.0	-13.0	Cumple	
		-1.3 m	Cumple	Cumple	26.2	43.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	43.4	G, Q, V <sup>(3)</sup>	Q,N,M	140.7	20.2	-5.3	1.0	-13.0	Cumple	
		-3.15 m	Cumple	Cumple	26.2	43.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	43.4	G, Q, V <sup>(3)</sup>	Q,N,M	140.7	20.2	-5.3	1.0	-13.0	Cumple	
		Pie	Cumple	Cumple	25.8	38.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	38.2	G, Q, V <sup>(3)</sup> G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q N,M,S	147.6 99.0	-18.0 -17.2	-2.3 -8.2	1.0 -2.6	-13.0 -11.2	Cumple	
PSot - 3.75	Diámetro 30	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	4.7	38.2	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	38.2	G, Q, V <sup>(3)</sup>	Q	147.6	-18.0	-2.3	1.0	-13.0	Cumple	
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M,S	99.0	-17.2	-8.2	-2.6	-11.2		
Notas:																		
(1) La comprobación no procede																		
(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.																		
(3) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Xexc.-)																		
(4) PP+CM+0.3-Qa-SX-0.3-SY																		

## 2.48.- PCC10

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos pésimos							Estado
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Qx (kN)	Qy (kN)	
PB -0.10 (-3.75 - -0.45 m)	Diámetro 30	Cabeza	Cumple	Cumple	20.5	33.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	33.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	138.1	8.8	9.7	-7.8	-6.9	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	225.1	10.9	10.9	-7.5	-7.5	
		-1.3 m	Cumple	Cumple	20.3	34.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	34.5	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	143.2	-11.6	-13.4	-7.8	-6.9	Cumple
										G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	215.8	-11.2	-12.2	-7.8	-7.4	
		-3.15 m	Cumple	Cumple	20.3	34.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	34.5	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	143.2	-11.6	-13.4	-7.8	-6.9	Cumple
										G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	215.8	-11.2	-12.2	-7.8	-7.4	
		Pie	Cumple	Cumple	20.3	34.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	34.5	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	143.2	-11.6	-13.4	-7.8	-6.9	Cumple
										G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	215.8	-11.2	-12.2	-7.8	-7.4	
PSot - 3.75	Diámetro 30	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	4.2	34.5	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	34.5	G, Q, V <sup>(5)</sup>	Q,N,M	215.8	-11.2	-12.2	-7.8	-7.4	Cumple
Notas: (1) La comprobación no procede (2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado. (3) PP+CM+0.3-Qa-SX-0.3-SY (4) 1.35 PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Xexc.-) (5) 1.35 PP+1.35-CM+1.05-Qa+1.5-V(-Xexc.-)																	





# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

## 2.49.- PCC11

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones						Esfuerzos pésimos							Estado	
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Ox (kN)		Oy (kN)
PB -0.10 (-3.75 - -0.45 m)	Diámetro 30	Cabeza	Cumple	Cumple	14.3	19.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	19.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	80.6	7.2	2.3	-3.5	-5.7	Cumple
		-1.3 m	Cumple	Cumple	14.1	23.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	23.1	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	133.8	8.9	-1.3	0.0	-6.0	Cumple
		-3.15 m	Cumple	Cumple	14.1	23.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	23.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.,N,M S.	85.7	-9.5	-8.1	-3.5	-5.7	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	14.1	23.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	23.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.,N,M S.	85.7	-9.5	-8.1	-3.5	-5.7	Cumple
PSot - 3.75	Diámetro 30	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	2.4	23.1	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	23.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.,N,M S.	85.7	-9.5	-8.1	-3.5	-5.7	Cumple
Notas: (1) La comprobación no procede (2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado. (3) PP+CM+0.3-Qa-SX-0.3-SY (4) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Xexc.-)																	

## 2.50.- PCC12

Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Sección de hormigón								Esfuerzos p <sub>s</sub> imos							Estado
			Comprobaciones						Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Ox (kN)	Oy (kN)			
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.								Aprov. (%)		
PB -0.10 (-3.75 - -0.45 m)	Diámetro 30	Cabeza	Cumple	Cumple	12.7	15.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	15.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	88.6	3.1	4.8	-5.1	-2.4	Cumple	
		-1.3 m	Cumple	Cumple	12.6	20.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	20.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.,N,M S.	93.7	-4.0	-10.4	-5.1	-2.4	Cumple	
		-3.15 m	Cumple	Cumple	12.6	20.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	20.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.,N,M S.	93.7	-4.0	-10.4	-5.1	-2.4	Cumple	
		Pie	Cumple	Cumple	12.6	20.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	20.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.,N,M S.	93.7	-4.0	-10.4	-5.1	-2.4	Cumple	
PSot - 3.75	Diámetro 30	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	2.2	20.2	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	20.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.,N,M S.	93.7	-4.0	-10.4	-5.1	-2.4	Cumple	
Notas: <sup>(1)</sup> La comprobación no procede <sup>(2)</sup> Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado. <sup>(3)</sup> PP+CM+0.3-Qa-SX-0.3-SY <sup>(4)</sup> 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Xexc.-)																		

## 2.51.- PCC13

Producción por una versión

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones						Esfuerzos p <sub>s</sub> imos						Estado		
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)		Ox (kN)	Oy (kN)
PB -0.10 (-3.75 - -0.45 m)	Diámetro 30	Cabeza	Cumple	Cumple	11.5	18.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	18.3	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	110.2	3.8	4.3	-4.8	-2.4	Cumple
		-1.3 m	Cumple	Cumple	11.3	19.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	19.8	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	181.4	6.1	1.4	-1.6	-4.0	Cumple
		-3.15 m	Cumple	Cumple	11.3	19.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	19.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	115.3	-3.4	-9.9	-4.8	-2.4	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	11.3	19.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	19.8	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	174.0	-4.8	-6.2	-3.0	-3.5	Cumple
PSot - 3.75	Diámetro 30	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	2.1	19.8	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	19.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	115.3	-3.4	-9.9	-4.8	-2.4	Cumple
Notas: <sup>(1)</sup> La comprobación no procede <sup>(2)</sup> Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado. <sup>(3)</sup> PP+CM+0.3-Qa-SX-0.3-SY <sup>(4)</sup> 1.35 PP+1.35 CM+1.5-Qa+0.9 V(-Yexc.+)																	

## 2.52.- PCC14

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones						Esfuerzos p <sub>s</sub> imos						Estado		
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)		Ox (kN)	Oy (kN)
PB -0.10 (-3.75 - -0.45 m)	Diámetro 30	Cabeza	Cumple	Cumple	11.2	21.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	21.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	128.9	7.5	-0.7	0.8	-5.9	Cumple
		-1.3 m	Cumple	Cumple	11.1	21.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	21.3	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	202.8	7.7	1.0	-1.3	-4.9	Cumple
		-3.15 m	Cumple	Cumple	11.1	21.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	21.3	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	134.0	-10.1	1.6	0.8	-5.9	Cumple
		-3.15 m	Cumple	Cumple	11.1	21.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	21.3	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	134.0	-10.1	1.6	0.8	-5.9	Cumple
		-3.15 m	Cumple	Cumple	11.1	21.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	21.3	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	209.4	-5.6	-4.8	-2.3	-4.4	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	11.1	21.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	21.3	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	134.0	-10.1	1.6	0.8	-5.9	Cumple
PSot - 3.75	Diámetro 30	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	2.1	21.3	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	21.3	G, Q, V <sup>(4)</sup>	Q	194.5	-5.1	-6.1	-3.0	-4.0	Cumple
										G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	209.4	-5.6	-4.8	-2.3	-4.4	
Notas: (1) La comprobación no procede (2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado. (3) PP+CM+0.3-Qa-0.3-SX-SY (4) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Yexc.-) (5) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Xexc.-)																	



## ÍNDICE

1.- NOTACIÓN (PILARES).....	2
2.- VIGAS.....	2
2.1.- PSot - 3.75.....	2
2.2.- PB -0.10.....	4
2.3.- PP +3.70.....	9
2.4.- PS +7.60.....	20
2.5.- PT +10.75.....	25
2.6.- PC +13.90.....	30
2.7.- P.Cubierta +17.05.....	34
2.8.- Forjado 7.....	39



## 1.- NOTACIÓN (PILARES)

En las tablas de comprobación de pilares de acero no se muestran las comprobaciones con coeficiente de aprovechamiento inferior al 10%.

Disp.: Disposiciones relativas a las armaduras

Arm.: Armadura mínima y máxima

Q: Estado límite de agotamiento frente a cortante

N,M: Estado límite de agotamiento frente a solicitaciones normales

Disp. S.: Criterios de diseño por sismo

Cap.: Diseño por capacidad

## 2.- VIGAS

### 2.1.- PSot - 3.75

Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)																Estado
	Disp.	Arm.	Q	Q.S.	N,M	N,M.S.	T <sub>c</sub>	T <sub>u</sub>	T <sub>u</sub>	T <sub>u</sub>	T <sub>u</sub>	TV <sub>s</sub>	TV <sub>s</sub>	TV <sub>s</sub>	TV <sub>s</sub>	T <sub>u</sub> Geom.	
B147 - PC38	Cumple	Cumple	'1.136 m' η = 77.0	'0.228 m' η = 90.6	'B147' η = 97.6	'B147' η = 92.6	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 97.6
PC38 - PC20	Cumple	Cumple	'0.000 m' η = 42.9	'0.000 m' η = 53.7	'0.542 m' η = 23.4	'PC20' η = 21.0	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 53.7
PC20 - PC15	Cumple	Cumple	'3.348 m' η = 65.8	'3.348 m' η = 56.1	'PC15' η = 10.2	'PC20' η = 16.5	'3.198 m' η = 9.3	'3.198 m' η = 36.1	'3.348 m' η = 8.1	'3.348 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'3.348 m' η = 8.4	N.P. <sup>(1)</sup>	'3.348 m' Cumple	'3.198 m' Cumple	'3.198 m' Cumple	CUMPLE
PC15 - B148	Cumple	Cumple	'0.000 m' η = 58.5	'0.000 m' η = 45.4	'0.626 m' η = 10.7	'B148' η = 14.5	'0.000 m' η = 6.5	'0.000 m' η = 25.2	'0.350 m' η = 5.8	'0.000 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' η = 6.6	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' Cumple	'0.000 m' Cumple	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 58.5
PC18 - PC37	Cumple	Cumple	'2.122 m' η = 30.1	'2.122 m' η = 18.0	'1.530 m' η = 17.6	'1.597 m' η = 10.9	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 30.1
PC37 - PC17	Cumple	Cumple	'0.000 m' η = 30.6	'0.000 m' η = 19.9	'0.698 m' η = 8.0	'0.698 m' η = 8.2	'0.000 m' η = 8.0	'0.000 m' η = 31.0	'0.000 m' η = 9.4	'0.000 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' η = 4.9	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' Cumple	'0.000 m' Cumple	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 31.0
PC17 - PC15	Cumple	Cumple	'5.279 m' η = 67.7	'5.279 m' η = 35.6	'4.661 m' η = 25.2	'4.581 m' η = 12.5	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 67.7
PC15 - PC14	Cumple	Cumple	'0.000 m' η = 70.5	'0.000 m' η = 37.7	'0.616 m' η = 25.3	'0.698 m' η = 13.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 70.5
PC14 - PC13	Cumple	Cumple	'0.000 m' η = 69.6	'0.000 m' η = 36.9	'0.642 m' η = 11.3	'0.642 m' η = 11.3	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 69.6
PC13 - PC12	Cumple	Cumple	'0.000 m' η = 49.6	'0.000 m' η = 28.0	'0.543 m' η = 19.1	'0.668 m' η = 10.5	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 49.6
PC12 - PC11	Cumple	Cumple	'0.000 m' η = 48.7	'0.000 m' η = 25.6	'0.574 m' η = 16.6	'0.574 m' η = 8.6	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 48.7
PC11 - PC10	Cumple	Cumple	'5.330 m' η = 65.4	'5.330 m' η = 34.1	'4.729 m' η = 18.8	'4.632 m' η = 9.8	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 65.4
PC10 - PCC9	Cumple	Cumple	'0.000 m' η = 66.7	'5.412 m' η = 41.5	'PCC9' η = 23.8	'PCC9' η = 12.9	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 66.7
B147 -	Cumple	Cumple	'19.743 m' η = 63.3	'19.743 m' η = 43.9	'B147' η = 92.3	'B147' η = 75.7	'19.985 m' η = 17.1	'19.985 m' η = 31.6	'19.985 m' η = 15.1	'19.743 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'19.743 m' η = 21.0	N.P. <sup>(1)</sup>	'19.743 m' Cumple	'2.719 m' Cumple	'2.719 m' Cumple	CUMPLE h = 92.3
- B148	Cumple	Cumple	'24.832 m' η = 61.2	'24.832 m' η = 52.7	'0.000 m' η = 21.8	'0.000 m' η = 14.9	'0.580 m' η = 11.1	'0.580 m' η = 49.8	'0.580 m' η = 15.8	'1.159 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'1.159 m' η = 5.6	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.580 m' Cumple	'0.580 m' Cumple	'0.580 m' Cumple	CUMPLE h = 61.2
PC18 - PC32	Cumple	Cumple	'5.420 m' η = 94.0	'5.420 m' η = 68.1	'5.128 m' η = 60.4	'5.128 m' η = 39.9	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 94.0
PC32 - PC27	Cumple	Cumple	'5.378 m' η = 95.0	'0.000 m' η = 69.8	'0.297 m' η = 61.1	'0.390 m' η = 41.4	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 95.0
PC27 - B150	Cumple	Cumple	'0.000 m' η = 95.3	'0.000 m' η = 64.4	'0.330 m' η = 33.4	'0.330 m' η = 21.3	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 95.3
B150 - PC1	Cumple	Cumple	'2.313 m' η = 94.3	'2.313 m' η = 54.7	'1.757 m' η = 39.6	'1.757 m' η = 22.4	'2.133 m' η = 6.0	'2.133 m' η = 20.9	'2.114 m' η = 7.5	'2.133 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'2.133 m' η = 8.8	N.P. <sup>(1)</sup>	'2.133 m' Cumple	'2.114 m' Cumple	'2.114 m' Cumple	CUMPLE
PC1 - PC21	2.785 m Error <sup>(1)</sup>	Cumple	'0.000 m' η = 96.6	'3.483 m' η = 62.2	'3.164 m' η = 86.5	'3.039 m' η = 53.5	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	ERROR
PC21 - PC16	Cumple	Cumple	'1.431 m' η = 93.6	'5.283 m' η = 65.1	'0.431 m' η = 86.9	'5.283 m' η = 54.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 93.6
PC16 - PC11	Cumple	Cumple	'3.099 m' η = 91.4	'3.099 m' η = 64.0	'PC16' η = 87.4	'PC16' η = 57.6	'0.024 m' η = 10.0	'0.024 m' η = 6.8	'0.024 m' η = 10.0	'0.024 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' η = 44.4	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' Cumple	'0.000 m' Cumple	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 91.4
PC11 - B149	Cumple	Cumple	'0.000 m' η = 83.1	'0.000 m' η = 68.4	'0.349 m' η = 84.4	'0.474 m' η = 52.1	'0.599 m' η = 20.0	'0.599 m' η = 23.3	'0.626 m' η = 23.9	'0.099 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' η = 23.4	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' Cumple	Cumple	Cumple	CUMPLE
PCC9 - PC3	Cumple	Cumple	'4.048 m' η = 85.6	'4.048 m' η = 54.0	'5.169 m' η = 81.3	'5.169 m' η = 48.1	'5.801 m' η = 19.4	'5.801 m' η = 9.5	'5.867 m' η = 9.9	'5.801 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'5.867 m' η = 67.0	N.P. <sup>(1)</sup>	'5.867 m' Cumple	'5.801 m' Cumple	'5.801 m' Cumple	CUMPLE
PC3 - PC2	Cumple	Cumple	'1.360 m' η = 94.2	'3.512 m' η = 64.0	'4.339 m' η = 85.3	'4.843 m' η = 64.0	'4.273 m' η = 6.3	'4.273 m' η = 4.7	'4.140 m' η = 5.0	'0.170 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' η = 39.7	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' Cumple	'0.000 m' Cumple	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 94.2
PC2 - PC1	Cumple	Cumple	'0.000 m' η = 77.9	'0.000 m' η = 59.7	'2.440 m' η = 81.4	'2.203 m' η = 61.6	'2.467 m' η = 19.4	'2.467 m' η = 12.1	'2.467 m' η = 15.1	'2.467 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' η = 42.5	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' Cumple	'0.000 m' Cumple	'0.000 m' Cumple	CUMPLE
PC1 - B151	Cumple	Cumple	'0.000 m' η = 57.0	'0.000 m' η = 36.2	'B151' η = 104.6	'B151' η = 60.8	'0.223 m' η = 18.4	'0.223 m' η = 11.4	'0.405 m' η = 17.6	'0.405 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.223 m' η = 33.7	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' Cumple	Cumple	Cumple	NO CUMPLE h = 104.6

Notación:

Disp.: Disposiciones relativas a las armaduras

Arm.: Armadura mínima y máxima

Q: Estado límite de agotamiento frente a cortante (combinaciones no sísmicas)

Q.S.: Estado límite de agotamiento frente a cortante (combinaciones sísmicas)

N,M: Estado límite de agotamiento frente a solicitaciones normales (combinaciones no sísmicas)

N,M.S.: Estado límite de agotamiento frente a solicitaciones normales (combinaciones sísmicas)

T: Estado límite de agotamiento por torsión. Compresión oblicua.

T<sub>c</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Tracción en el alma.

T<sub>u</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Tracción en las armaduras longitudinales.

T<sub>u</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y esfuerzos normales. Flexión alrededor del eje X.

TV: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje X. Compresión oblicua.

TV<sub>s</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje Y. Compresión oblicua.

TV<sub>s</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje X. Tracción en el alma.

TV<sub>s</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje Y. Tracción en el alma.

T<sub>u</sub>Geom.: Estado límite de agotamiento por torsión. Relación entre las dimensiones de la sección.

T<sub>u</sub>Disp.: Estado límite de agotamiento por torsión. Separación entre las barras de la armadura longitudinal.

T<sub>u</sub>Disp.: Estado límite de agotamiento por torsión. Separación entre las barras de la armadura transversal.

x: Distancia al origen de la barra

h: Coeficiente de aprovechamiento (%)

N.P.: No procede

Comprobaciones que no proceden (N.P.):

<sup>(1)</sup> La comprobación del estado límite de agotamiento por torsión no procede, ya que no hay momento torsor.

<sup>(2)</sup> La comprobación no procede, ya que no hay interacción entre torsión y esfuerzos normales.

<sup>(3)</sup> No hay interacción entre torsión y cortante para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.

Errores:

<sup>(1)</sup> No cumple: "Disposiciones relativas a las armaduras" (Armado longitudinal)

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	σ <sub>c</sub>	W <sub>k,C,sup.</sub>	W <sub>k,C,lat.Der.</sub>	W <sub>k,C,inf.</sub>	W <sub>k,C,lat.Izq.</sub>	σ <sub>sr</sub>	V <sub>fis</sub>	
B147 - PC38	X: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C,sup.}$	$W_{k,C,lat.Der.}$	$W_{k,C,inf.}$	$W_{k,C,lat.Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fis}$	
PC38 - PC20	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC20 - PC15	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC15 - B148	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PCC18 - PC37	x: 0.74 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC37 - PCC17	x: 3.474 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PCC17 - PCC15	x: 5.279 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PCC15 - PCC14	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PCC14 - PCC13	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PCC13 - PCC12	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PCC12 - PCC11	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PCC11 - PCC10	x: 5.33 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PCC10 - PCC9	x: 2.903 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B147 -	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
- B148	x: 1.159 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PCC18 - PC32	x: 5.42 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC32 - PC27	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC27 - B150	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B150 - PCC1	x: 0.879 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PCC1 - PC21	x: 3.483 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 3.483 m Cumple	x: 3.483 m Cumple	x: 3.483 m Cumple	x: 3.386 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC21 - PC16	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	x: 5.283 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC16 - PC11	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC11 - B149	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PCC9 - PC3	x: 5.867 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 5.867 m Cumple	x: 5.867 m Cumple	x: 5.867 m Cumple	x: 5.676 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC3 - PC2	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	x: 4.843 m Cumple	x: 4.843 m Cumple	x: 4.843 m Cumple	x: 4.843 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC2 - PC1	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC1 - B151	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
<p>Notación:</p> <p><math>s_c</math>: Fisuración por compresión</p> <p><math>W_{k,C,sup.}</math>: Fisuración por tracción: Cara superior</p> <p><math>W_{k,C,lat.Der.}</math>: Fisuración por tracción: Cara lateral derecha</p> <p><math>W_{k,C,inf.}</math>: Fisuración por tracción: Cara inferior</p> <p><math>W_{k,C,lat.Izq.}</math>: Fisuración por tracción: Cara lateral izquierda</p> <p><math>s_{sr}</math>: Área mínima de armadura</p> <p><math>V_{fis}</math>: Fisuración por cortante</p> <p>x: Distancia al origen de la barra</p> <p>h: Coeficiente de aprovechamiento (%)</p> <p>N.P.: No procede</p>								
<p>Comprobaciones que no proceden (N.P.):</p> <p><sup>(1)</sup> La comprobación no procede, ya que la tensión de tracción máxima en el hormigón no supera la resistencia a tracción del mismo.</p> <p><sup>(2)</sup> No hay esfuerzos que produzcan tensiones normales para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.</p> <p><sup>(3)</sup> La comprobación no procede, ya que no hay ninguna armadura traccionada.</p>								



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

## 2.2.- PB -0.10

Vigas	Disp.	Arm.	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCION DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)																	Estado
			Q	Q.S	N.M	N.M.S	T <sub>c</sub>	T <sub>c</sub>	T <sub>c</sub>	T <sub>m</sub>	TV <sub>x</sub>	TV <sub>y</sub>	TV <sub>s</sub>	T.Geom.	T.Disp <sub>+</sub>	T.Disp <sub>-</sub>	Disp. S.	Cap. S		
PCC18 - PC37	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 28.2	'0.308 m' η = 21.1	'0.421 m' η = 15.6	'PCC18' η = 13.9	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.308 m' Cumple	CUMPLE h = 28.2	
PC37 - PC117	Cumple	Cumple	'0.000 m' Cumple	'0.308 m' η = 42.8	'PCC17' η = 29.7	'PCC17' η = 30.2	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.308 m' Cumple	CUMPLE h = 42.8	
PCC17 - PC115	Cumple	Cumple	'0.000 m' Cumple	'4.971 m' η = 92.7	'4.971 m' η = 52.7	'PCC15' η = 80.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'4.584 m' Cumple	CUMPLE h = 92.7	
PCC15 - PCC14	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 88.2	'0.308 m' η = 50.1	'PCC15' η = 79.8	'PCC15' η = 42.6	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.679 m' Cumple	CUMPLE h = 88.2	
PCC14 - PCC13	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 88.3	'0.308 m' η = 51.7	'PCC14' η = 77.6	'PCC14' η = 43.0	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.683 m' Cumple	CUMPLE h = 88.3	
PCC13 - PC112	Cumple	Cumple	'0.000 m' Cumple	'0.308 m' η = 74.8	'0.308 m' η = 43.7	'PCC13' η = 65.1	'PCC13' η = 35.7	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.688 m' Cumple	CUMPLE h = 74.8	
PCC12 - PC111	Cumple	Cumple	'0.000 m' Cumple	'0.308 m' η = 63.0	'0.308 m' η = 36.2	'PCC12' η = 62.2	'PCC12' η = 33.8	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.697 m' Cumple	CUMPLE h = 63.0	
PC110 - PC9	Cumple	Cumple	'0.000 m' Cumple	'5.104 m' η = 69.0	'5.104 m' η = 44.1	'PCC10' η = 44.1	'PCC10' η = 76.0	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.550 m' Cumple	CUMPLE h = 76.0	
B35 - PC35	Cumple	Cumple	'4.716 m' η = 45.1	'4.716 m' η = 39.4	'5.374 m' η = 63.4	'5.374 m' η = 60.9	'0.148 m' η = 10.2	'0.148 m' η = 28.5	'1.522 m' η = 10.1	'4.546 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'5.133 m' η = 8.6	N.P. <sup>(1)</sup>	'4.583 m' Cumple	'0.148 m' Cumple	'0.148 m' Cumple	'0.148 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'3.996 m' Cumple	CUMPLE h = 63.4
PC35 - PC36	Cumple	Cumple	'0.658 m' η = 42.4	'0.658 m' η = 41.8	'0.553 m' η = 59.9	'4.773 m' η = 71.4	'0.122 m' η = 9.3	'0.671 m' η = 20.3	'0.709 m' η = 6.5	'0.690 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.122 m' η = 11.3	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.671 m' Cumple	'0.671 m' Cumple	'0.671 m' Cumple	'0.671 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'3.420 m' Cumple	CUMPLE h = 71.4
B207 - PC4	Cumple	Cumple	'5.064 m' η = 54.5	'5.064 m' η = 35.9	'PCC4' η = 61.2	'PCC4' η = 34.0	'3.594 m' η = 5.6	'3.594 m' η = 16.7	'3.594 m' η = 7.8	'3.594 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'3.612 m' η = 3.4	N.P. <sup>(1)</sup>	'3.594 m' Cumple	'3.594 m' Cumple	'3.594 m' Cumple	'3.594 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'4.387 m' Cumple	CUMPLE h = 61.2
PCC4 - B39	Cumple	Cumple	'0.658 m' η = 70.5	'0.658 m' η = 43.1	'PCC4' η = 76.0	'PCC4' η = 46.7	'15.262 m' η = 20.4	'15.262 m' η = 49.8	'15.262 m' η = 21.2	'7.225 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'15.262 m' η = 12.9	N.P. <sup>(1)</sup>	'15.262 m' Cumple	'7.054 m' Cumple	'7.054 m' Cumple	'7.054 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'1.351 m' Cumple	CUMPLE h = 76.0
PC32 - PC33	Cumple	Cumple	'2.916 m' η = 33.6	'2.916 m' η = 37.9	'3.051 m' η = 47.2	'3.051 m' η = 61.5	'2.501 m' η = 11.8	'2.501 m' η = 26.7	'2.501 m' η = 10.5	'2.811 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'3.034 m' η = 8.4	N.P. <sup>(1)</sup>	'2.501 m' Cumple	'0.853 m' Cumple	'0.853 m' Cumple	'0.853 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.658 m' Cumple	CUMPLE h = 61.5
B37 - B38	Cumple	Cumple	'3.938 m' η = 11.5	'3.938 m' η = 7.7	'B38' η = 9.9	'1.486 m' η = 5.9	'3.718 m' η = 7.6	'3.718 m' η = 22.4	'3.718 m' η = 10.4	'3.718 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'3.755 m' η = 3.7	N.P. <sup>(1)</sup>	'3.718 m' Cumple	'0.421 m' Cumple	'0.421 m' Cumple	'0.421 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'1.126 m' Cumple	CUMPLE h = 22.4
PC24 - B80	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 45.5	'0.308 m' η = 41.6	'PC24' η = 72.2	'PC24' η = 61.2	'6.048 m' η = 5.4	'6.048 m' η = 7.6	'6.068 m' η = 4.3	'6.068 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'6.068 m' η = 2.3	N.P. <sup>(1)</sup>	'6.048 m' Cumple	'6.048 m' Cumple	'6.048 m' Cumple	'6.048 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.308 m' Cumple	CUMPLE h = 72.2
B80 - M1	Cumple	Cumple	'0.026 m' η = 21.1	'0.026 m' η = 15.8	'M1' η = 44.8	'M1' η = 56.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.026 m' Cumple	CUMPLE h = 56.1	
B209 - B210	Cumple	Cumple	'0.980 m' η = 23.6	'0.730 m' η = 15.9	'0.355 m' η = 19.2	'0.355 m' η = 12.8	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 23.6	
PC3 - Pórtico 19	Cumple	Cumple	'0.208 m' η = 54.5	'0.208 m' η = 43.5	'PC39' η = 86.6	'PC39' η = 65.7	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.208 m' Cumple	CUMPLE h = 86.6	
B209 - PC38	Cumple	Cumple	'0.121 m' η = 62.3	'0.121 m' η = 38.4	'0.329 m' η = 99.3	'0.329 m' η = 62.6	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 99.3	
PC18 - PC32	Cumple	Cumple	'5.113 m' η = 65.6	'5.113 m' η = 47.2	'5.312 m' η = 93.9	'5.312 m' η = 73.7	'5.403 m' η = 18.6	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'5.421 m' η = 19.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.308 m' Cumple	CUMPLE h = 93.9	
PC32 - PC27	Cumple	Cumple	'5.070 m' η = 63.4	'0.308 m' η = 75.3	'PC32' η = 79.7	'PC32' η = 66.3	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'4.691 m' Cumple	CUMPLE h = 79.7	
C27 - B30	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 20.2	'0.308 m' η = 26.9	'PC27' η = 34.8	'PC27' η = 40.7	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'1.138 m' Cumple	CUMPLE h = 40.7	
PC30 - PC1	Cumple	Cumple	'2.208 m' η = 59.8	'2.208 m' η = 47.1	'2.516 m' η = 54.7	'2.516 m' η = 39.5	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'1.926 m' Cumple	CUMPLE h = 59.8	
PC1 - PC21	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 62.4	'0.308 m' η = 55.1	'PCC1' η = 57.1	'3.236 m' η = 71.5	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.503 m' Cumple	CUMPLE h = 71.5	
PC21 - PC16	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 77.9	'0.308 m' η = 76.9	'PC21' η = 77.8	'PC21' η = 88.0	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.308 m' Cumple	CUMPLE h = 88.0	
PC16 - PC11	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 38.0	'0.308 m' η = 56.2	'PC16' η = 47.4	'PC11' η = 68.8	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.308 m' Cumple	CUMPLE h = 68.8	
PC11 - B186	Cumple	Cumple	'PC11' η = 24.3	'PC11' η = 53.0	'B186' η = 49.8	'B186' η = 88.2	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.308 m' Cumple	CUMPLE h = 88.2	
PC17 - PC16	Cumple	Cumple	'1.823 m' η = 52.5	'1.823 m' η = 31.0	'1.924 m' η = 64.2	'1.924 m' η = 36.8	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.308 m' Cumple	CUMPLE h = 64.2	
PC16 - B193	Cumple	Cumple	'0.331 m' η = 45.1	'0.331 m' η = 29.8	'PC16' η = 66.7	'PC16' η = 41.5	'0.057 m' η = 17.2	'0.331 m' η = 23.9	'0.367 m' η = 21.0	'0.331 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.057 m' η = 12.8	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.331 m' Cumple	'0.331 m' Cumple	'0.331 m' Cumple	'0.331 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.487 m' Cumple	CUMPLE
93 - PC33	Cumple	Cumple	'2.302 m' η = 30.5	'2.419 m' η = 28.9	'2.727 m' η = 87.6	'2.727 m' η = 75.1	'2.027 m' η = 10.7	'1.751 m' η = 31.8	'1.475 m' η = 12.2	'0.649 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'2.071 m' η = 4.6	N.P. <sup>(1)</sup>	'1.751 m' Cumple	'0.098 m' Cumple	'0.098 m' Cumple	'0.098 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'2.049 m' Cumple	CUMPLE h = 87.6
PC33 - PC28	Cumple	Cumple	'5.093 m' η = 61.1	'5.093 m' η = 54.0	'5.197 m' η = 64.3	'5.197 m' η = 72.7	'5.253 m' η = 6.7	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'5.273 m' η = 7.7	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'1.250 m' Cumple	CUMPLE h = 72.7	
PC29 - B38	Cumple	Cumple	'4.421 m' η = 48.9	'4.421 m' η = 37.3	'B38' η = 37.3	'PC29' η = 49.2	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'2.268 m' Cumple	CUMPLE h = 85.8	
B38 - PC34	Cumple	Cumple	'2.775 m' η = 60.6	'2.775 m' η = 46.8	'2.905 m' η = 86.1	'2.905 m' η = 72.3	'2.948 m' η = 9.1	'2.669 m' η = 15.5	'2.390 m' η = 6.4	'2.740 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'3.297 m' η = 14.3	N.P. <sup>(1)</sup>	'2.740 m' Cumple	'1.833 m' Cumple	'1.833 m' Cumple	'1.833 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 86.1
PC36 - PC6	Cumple	Cumple	'2.091 m' η = 14.4	'0.658 m' η = 16.0	'2.295 m' η = 56.0	'PC36' η = 41.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'1.612 m' Cumple	CUMPLE h = 56.0	
PC6 - PC31	Cumple	Cumple	'0.658 m' η = 46.6	'0.658 m' η = 31.6	'PC66' η = 64.3	'PC66' η = 44.5	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.880 m' Cumple	CUMPLE h = 64.3	
PC31 - PC39	Cumple	Cumple	'0.965 m' η = 15.8	'0.965 m' η = 18.7	'1.273 m' η = 15.5	'PC39' η = 37.7	'1.008 m' η = 11.5	'0.735 m' η = 8.0	'0.735 m' η = 5.6	'0.773 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'1.062 m' η = 5.1	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.735 m' Cumple	'0.735 m' Cumple	'0.735 m' Cumple	'0.735 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>		





## Notación:

Disp.: Disposiciones relativas a las armaduras  
Arm.: Armadura mínima y máxima  
Q: Estado límite de agotamiento frente a cortante (combinaciones no sísmicas)  
Q S.: Estado límite de agotamiento frente a cortante (combinaciones sísmicas)  
N,M: Estado límite de agotamiento frente a solicitaciones normales (combinaciones no sísmicas)  
N,M S.: Estado límite de agotamiento frente a solicitaciones normales (combinaciones sísmicas)  
T: Estado límite de agotamiento por torsión. Compresión oblicua.  
T<sub>st</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Tracción en el alma.  
T<sub>sl</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Tracción en las armaduras longitudinales.  
TNM: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y esfuerzos normales. Flexión alrededor del eje X.  
TV: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje X. Compresión oblicua  
TV<sub>y</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje Y. Compresión oblicua  
TV<sub>x</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje X. Tracción en el alma.  
TV<sub>y</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje Y. Tracción en el alma.  
T<sub>Geom</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Relación entre las dimensiones de la sección.  
T<sub>Disp</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Separación entre las barras de la armadura longitudinal.  
T<sub>Disp</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Separación entre las barras de la armadura transversal.  
Disp. S.: Criterios de diseño por sismo  
Cap. S: Diseño por capacidad. Esfuerzo cortante en vigas.  
x: Distancia al origen de la barra  
h: Coeficiente de aprovechamiento (%)  
N.P.: No procede  
-: -

## Comprobaciones que no proceden (N.P.):

- (1) La comprobación del estado límite de agotamiento por torsión no procede, ya que no hay momento torsor.
- (2) La comprobación no procede, ya que no hay interacción entre torsión y esfuerzos normales.
- (3) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona y ductilidad de diseño de la estructura, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.
- (4) No hay interacción entre torsión y cortante para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.
- (5) No hay esfuerzos que produzcan tensiones normales para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C, sup.}$	$W_{k,C, Lat. Der.}$	$W_{k,C, inf.}$	$W_{k,C, Lat. Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fis}$	
PCC18 - PC37	x: 0.718 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC37 - PCC17	x: 3.489 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PCC17 - PCC15	x: 5.279 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PCC15 - PCC14	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PCC14 - PCC13	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PCC13 - PCC12	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PCC12 - PCC11	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PCC10 - PCC9	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B35 - PC35	x: 5.374 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC35 - PC36	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B207 - PCC4	x: 5.743 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PCC4 - B39	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC32 - PC33	x: 3.574 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B37 - B38	x: 2.894 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC24 - B80	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B80 - M1	x: 0.842 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B209 - B210	x: 0.48 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C,sup.}$	$W_{k,C,lat.Der.}$	$W_{k,C,inf.}$	$W_{k,C,lat.Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fis}$	
PC39 - Pórtico 19	x: 2.983 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 2.983 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
Pórtico 19 - PC38	x: 0.329 m Cumple	x: 0.329 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0.329 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B195 - B196	x: 1.014 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC19 - PC20	x: 0 m Cumple	x: 6.783 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 6.716 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PCC18 - PC32	x: 5.421 m Cumple	x: 5.421 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 5.312 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC32 - PC27	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC27 - B30	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B30 - PCC1	x: 2.516 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PCC1 - PC21	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC21 - PC16	x: 5.283 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC16 - PC11	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC11 - B186	x: 0.626 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PCC17 - PCC16	x: 2.131 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PCC16 - B193	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B193 - PC33	x: 2.727 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC33 - PC28	x: 5.751 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC29 - B38	x: 2.961 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 2.961 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 2.961 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B38 - PC34	x: 3.433 m Cumple	x: 3.433 m Cumple	x: 3.433 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 3.433 m Cumple	x: 3.227 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC34 - B35	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC36 - PCC6	x: 2.749 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PCC6 - PC31	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B187 - PC39	x: 1.273 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC39 - PC39	x: 1.739 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC39 - B188	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 8 - B53	x: 2.419 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B78 - B209	x: 0.312 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B209 - Pórtico 8	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 8 - B196	x: 0.043 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 6 - B210	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B210 - Pórtico 8	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PCC9 - B39	x: 2.224 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C,sup.}$	$W_{k,C,Lat.Der.}$	$W_{k,C,inf.}$	$W_{k,C,Lat.Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fis}$	
B135 - PC3	x: 1.931 m Cumple	x: 1.931 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 1.623 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC3 - PC2	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC2 - PC1	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC1 - B185	x: 0.405 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)								Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C,sup.}$	$W_{k,C,Lat.Der.}$	$W_{k,C,inf.}$	$W_{k,C,Lat.Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fis}$	-	
PCC11 - PCC10	x: 5.33 m Cumple	x: 5.33 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 5.33 m Cumple	Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE

Notación:

$\sigma_c$ : Fisuración por compresión  
 $W_{k,C,sup.}$ : Fisuración por tracción: Cara superior  
 $W_{k,C,Lat.Der.}$ : Fisuración por tracción: Cara lateral derecha  
 $W_{k,C,inf.}$ : Fisuración por tracción: Cara inferior  
 $W_{k,C,Lat.Izq.}$ : Fisuración por tracción: Cara lateral izquierda  
 $S_{sr}$ : Área mínima de armadura  
 $V_{fis}$ : Fisuración por cortante  
 $x$ : Distancia al origen de la barra  
 $h$ : Coeficiente de aprovechamiento (%)  
 $N.P.$ : No procede  
 $-$ : -

Comprobaciones que no proceden (N.P.):

- <sup>(1)</sup> La comprobación no procede, ya que la tensión de tracción máxima en el hormigón no supera la resistencia a tracción del mismo.  
<sup>(2)</sup> La comprobación no procede, ya que no hay ninguna armadura traccionada.  
<sup>(3)</sup> No hay esfuerzos que produzcan tensiones normales para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.

Producido por una versión educativa de CYPE

Comprobaciones de flecha				
Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Min.}(L/300, L/500 + 10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
PCC18 - PC37	$f_{i,Q}$ : 0.03 mm $f_{i,Q,lim}$ : 6.04 mm	$f_{T,max}$ : 0.26 mm $f_{T,lim}$ : 7.04 mm	$f_{A,max}$ : 0.19 mm $f_{A,lim}$ : 5.28 mm	CUMPLE
PC37 - PCC17	$f_{i,Q}$ : 0.02 mm $f_{i,Q,lim}$ : 6.35 mm	$f_{T,max}$ : 0.13 mm $f_{T,lim}$ : 6.43 mm	$f_{A,max}$ : 0.11 mm $f_{A,lim}$ : 4.94 mm	CUMPLE
PCC17 - PCC15	$f_{i,Q}$ : 0.36 mm $f_{i,Q,lim}$ : 15.08 mm	$f_{T,max}$ : 1.96 mm $f_{T,lim}$ : 17.60 mm	$f_{A,max}$ : 1.46 mm $f_{A,lim}$ : 13.20 mm	CUMPLE
PCC15 - PCC14	$f_{i,Q}$ : 0.42 mm $f_{i,Q,lim}$ : 15.24 mm	$f_{T,max}$ : 2.11 mm $f_{T,lim}$ : 17.78 mm	$f_{A,max}$ : 1.63 mm $f_{A,lim}$ : 13.33 mm	CUMPLE
PCC14 - PCC13	$f_{i,Q}$ : 0.26 mm $f_{i,Q,lim}$ : 15.24 mm	$f_{T,max}$ : 1.60 mm $f_{T,lim}$ : 17.78 mm	$f_{A,max}$ : 1.19 mm $f_{A,lim}$ : 13.33 mm	CUMPLE
PCC13 - PCC12	$f_{i,Q}$ : 0.18 mm $f_{i,Q,lim}$ : 15.23 mm	$f_{T,max}$ : 1.37 mm $f_{T,lim}$ : 17.76 mm	$f_{A,max}$ : 0.99 mm $f_{A,lim}$ : 13.32 mm	CUMPLE
PCC12 - PCC11	$f_{i,Q}$ : 0.22 mm $f_{i,Q,lim}$ : 15.23 mm	$f_{T,max}$ : 1.74 mm $f_{T,lim}$ : 17.76 mm	$f_{A,max}$ : 1.24 mm $f_{A,lim}$ : 13.32 mm	CUMPLE
PCC11 - PCC10	$f_{i,Q}$ : 0.19 mm $f_{i,Q,lim}$ : 15.23 mm	$f_{T,max}$ : 1.19 mm $f_{T,lim}$ : 17.77 mm	$f_{A,max}$ : 0.92 mm $f_{A,lim}$ : 13.32 mm	CUMPLE
PCC10 - PCC9	$f_{i,Q}$ : 0.83 mm $f_{i,Q,lim}$ : 15.46 mm	$f_{T,max}$ : 5.18 mm $f_{T,lim}$ : 18.04 mm	$f_{A,max}$ : 3.91 mm $f_{A,lim}$ : 13.53 mm	CUMPLE
B35 - PC35	$f_{i,Q}$ : 0.34 mm $f_{i,Q,lim}$ : 15.35 mm	$f_{T,max}$ : 1.57 mm $f_{T,lim}$ : 17.91 mm	$f_{A,max}$ : 1.26 mm $f_{A,lim}$ : 13.43 mm	CUMPLE
PC35 - PC36	$f_{i,Q}$ : 0.15 mm $f_{i,Q,lim}$ : 13.49 mm	$f_{T,max}$ : 0.64 mm $f_{T,lim}$ : 15.62 mm	$f_{A,max}$ : 0.05 mm $f_{A,lim}$ : 1.08 mm	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Producido por una versión educativa de CYPE

Comprobaciones de flecha				
Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Mín.}(L/300, L/500 + 10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
B207 - PCC4	$f_{i,Q}: 0.11 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 13.23 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.74 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 16.52 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.55 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 12.17 \text{ mm}$	CUMPLE
PCC4 - B39	$f_{i,Q}: 0.81 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 45.61 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 3.59 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 24.98 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.84 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 17.93 \text{ mm}$	CUMPLE
PC32 - PC33	$f_{i,Q}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 10.21 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.37 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 11.91 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.29 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 8.93 \text{ mm}$	CUMPLE
B37 - B38	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 11.25 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.25 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 13.13 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.17 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 9.85 \text{ mm}$	CUMPLE
PC24 - B80	$f_{i,Q}: 0.29 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 20.34 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.79 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 23.85 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.26 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 16.96 \text{ mm}$	CUMPLE
B80 - M1	$f_{i,Q}: 0.11 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 20.34 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.62 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 23.85 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.44 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 15.60 \text{ mm}$	CUMPLE
B209 - B210	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.53 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.14 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 5.29 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.10 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.97 \text{ mm}$	CUMPLE
PC39 - Pórtico 19	$f_{i,Q}: 1.69 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 14.79 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 6.49 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 17.25 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 5.50 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 12.94 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 19 - PC38	$f_{i,Q}: 0.17 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 14.79 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.71 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 17.25 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.66 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 12.94 \text{ mm}$	CUMPLE
B195 - B196	$f_{i,Q}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.67 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.18 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 5.45 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.14 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 4.08 \text{ mm}$	CUMPLE
PC19 - PC20	$f_{i,Q}: 1.09 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 19.38 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 8.25 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 22.61 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 7.17 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 16.96 \text{ mm}$	CUMPLE
PCC18 - PC32	$f_{i,Q}: 0.52 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 15.49 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 4.42 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 18.07 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 3.77 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.55 \text{ mm}$	CUMPLE
PC32 - PC27	$f_{i,Q}: 0.19 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 15.37 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.66 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 17.93 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.33 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.45 \text{ mm}$	CUMPLE
PC27 - B30	$f_{i,Q}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 10.44 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.33 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 11.68 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.30 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 8.86 \text{ mm}$	CUMPLE
B30 - PCC1	$f_{i,Q}: 0.06 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 10.44 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.43 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 11.68 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.39 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 8.86 \text{ mm}$	CUMPLE
PCC1 - PC21	$f_{i,Q}: 0.06 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 9.95 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.60 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 11.61 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.48 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 8.71 \text{ mm}$	CUMPLE
PC21 - PC16	$f_{i,Q}: 0.50 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 15.09 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.51 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 17.61 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.05 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.21 \text{ mm}$	CUMPLE
PC16 - PC11	$f_{i,Q}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.74 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.39 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 10.58 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.29 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.67 \text{ mm}$	CUMPLE
PC11 - B186	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.79 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.61 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.28 \text{ mm}$	CUMPLE
PCC17 - PCC16	$f_{i,Q}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 12.18 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.28 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 14.21 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.20 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 10.66 \text{ mm}$	CUMPLE
PCC16 - B193	$f_{i,Q}: 0.15 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 11.87 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.02 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 13.67 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.76 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 10.35 \text{ mm}$	CUMPLE
B193 - PC33	$f_{i,Q}: 0.16 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 11.87 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.04 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 13.67 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.78 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 10.35 \text{ mm}$	CUMPLE
PC33 - PC28	$f_{i,Q}: 0.34 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 16.43 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.03 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 19.17 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.61 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 14.38 \text{ mm}$	CUMPLE
PC29 - B38	$f_{i,Q}: 0.51 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 19.32 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.82 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 22.54 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.43 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 16.90 \text{ mm}$	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Comprobaciones de flecha				
Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Mín.}(L/300, L/500+10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
B38 - PC34	$f_{i,Q}: 0.50 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 19.32 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.75 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 22.54 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.37 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 16.90 \text{ mm}$	CUMPLE
PC34 - B35	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 0.18 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 0.21 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.31 \text{ mm}$	CUMPLE
PC36 - PCC6	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 7.85 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.08 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 9.16 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 6.87 \text{ mm}$	CUMPLE
PCC6 - PC31	$f_{i,Q}: 0.23 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 13.27 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.19 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 15.49 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.96 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 11.62 \text{ mm}$	CUMPLE
B187 - PC39	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.64 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.24 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.18 \text{ mm}$	CUMPLE
PC39 - PC39	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 5.57 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.14 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 6.50 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.13 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 4.88 \text{ mm}$	CUMPLE
PC39 - B188	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.84 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.87 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.54 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 8 - B53	$f_{i,Q}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.26 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.48 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 10.99 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.44 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 8.37 \text{ mm}$	CUMPLE
B78 - B209	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.17 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.37 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.03 \text{ mm}$	CUMPLE
B209 - Pórtico 8	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.88 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.19 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.65 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 8 - B196	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.26 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.17 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.97 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.13 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.73 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 6 - B210	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.08 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.09 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.76 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.57 \text{ mm}$	CUMPLE
B210 - Pórtico 8	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.08 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.11 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.76 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.09 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.57 \text{ mm}$	CUMPLE
PCC9 - B39	$f_{i,Q}: 0.27 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 10.19 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.86 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 11.89 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.13 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 8.91 \text{ mm}$	CUMPLE
B135 - PC3	$f_{i,Q}: 0.10 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 5.52 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.65 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 5.85 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.59 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 4.51 \text{ mm}$	CUMPLE
PC3 - PC2	$f_{i,Q}: 0.41 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 13.10 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.70 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 14.72 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.51 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 10.87 \text{ mm}$	CUMPLE
PC2 - PC1	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 5.72 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.22 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 6.95 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.19 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 4.91 \text{ mm}$	CUMPLE
PC1 - B185	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.16 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.35 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.01 \text{ mm}$	CUMPLE

Producido por una versión educativa de CYPE

## 2.3.- PP + 3.70

Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)																		Estado		
	Disp.	Arm.	Q	Q S.	N.M	N.M.S.	T <sub>z</sub>	T <sub>a</sub>	T <sub>a</sub>	T <sub>TM</sub>	TV <sub>z</sub>	TV <sub>a</sub>	TV <sub>S</sub>	TV <sub>S</sub>	T <sub>Geom.</sub>	T <sub>Disp<sub>z</sub></sub>	T <sub>Disp<sub>a</sub></sub>	Disp. S.		Cap. S.	
PC34 - PC35	Cumple	Cumple	'4.921 m' η = 41.5	'0.658 m' η = 41.0	'5.300 m' η = 45.8	'5.579 m' η = 45.3	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.737 m' Cumple	CUMPLE h = 45.8	
PC35 - PC36	Cumple	Cumple	'0.658 m' η = 49.1	'0.658 m' η = 58.9	'0.658 m' η = 48.4	'4.122 m' η = 87.7	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.939 m' Cumple	CUMPLE h = 87.7	
PC32 - B31	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 23.9	'0.308 m' η = 66.6	'PC32' η = 38.1	'PC32' η = 78.5	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'3.814 m' Cumple	CUMPLE h = 78.5	
B106 - PCC4	Cumple	Cumple	'5.683 m' η = 82.0	'5.683 m' η = 78.3	'PCC4' η = 78.0	'PCC4' η = 58.3	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.093 m' Cumple	CUMPLE h = 82.0	
PCC4 - B79	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 81.5	'0.308 m' η = 78.9	'PCC4' η = 80.4	'PCC4' η = 60.7	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'14.596 m' Cumple	CUMPLE h = 81.5	
PC28 - PC29	Cumple	Cumple	'2.070 m' η = 16.8	'0.308 m' η = 30.8	'2.125 m' η = 30.8	'2.125 m' η = 53.7	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.525 m' Cumple	CUMPLE h = 53.7	
B63 - B76	Cumple	Cumple	'0.000 m' Cumple	'0.000 m' η = 1.0	'0.000 m' η = 1.0	'B63' η = 10.6	'B63' η = 7.2	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 10.6	
B75 - B74	Cumple	Cumple	'0.103 m' Cumple	'0.206 m' η = 3.2	'0.206 m' η = 2.9	η = 22.0	η = 14.1	'0.286 m' η = 13.8	'0.286 m' η = 8.5	'0.286 m' η = 18.6	'0.286 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.286 m' η = 23.4	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.286 m' Cumple	'0.286 m' Cumple	'0.286 m' Cumple	'0.286 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B74 - B73	Cumple	Cumple	'0.000 m' Cumple	'0.300 m' η = 2.0	'0.300 m' η = 1.4	η = 12.5	η = 8.3	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 12.5	



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)																			Estado																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																	
	Disp.	Arm.	Q	Q.S	N.M	N.M.S	T <sub>1</sub>	T <sub>2</sub>	T <sub>3</sub>	T <sub>4</sub>	T <sub>5</sub>	T <sub>6</sub>	T <sub>7</sub>	T <sub>8</sub>	T <sub>9</sub>	T <sub>10</sub>	T <sub>11</sub>	T <sub>12</sub>	T <sub>13</sub>		T <sub>14</sub>	T <sub>15</sub>	T <sub>16</sub>	T <sub>17</sub>	T <sub>18</sub>	T <sub>19</sub>	T <sub>20</sub>	T <sub>21</sub>	T <sub>22</sub>	T <sub>23</sub>	T <sub>24</sub>	T <sub>25</sub>	T <sub>26</sub>	T <sub>27</sub>	T <sub>28</sub>	T <sub>29</sub>	T <sub>30</sub>	T <sub>31</sub>	T <sub>32</sub>	T <sub>33</sub>	T <sub>34</sub>	T <sub>35</sub>	T <sub>36</sub>	T <sub>37</sub>	T <sub>38</sub>	T <sub>39</sub>	T <sub>40</sub>	T <sub>41</sub>	T <sub>42</sub>	T <sub>43</sub>	T <sub>44</sub>	T <sub>45</sub>	T <sub>46</sub>	T <sub>47</sub>	T <sub>48</sub>	T <sub>49</sub>	T <sub>50</sub>	T <sub>51</sub>	T <sub>52</sub>	T <sub>53</sub>	T <sub>54</sub>	T <sub>55</sub>	T <sub>56</sub>	T <sub>57</sub>	T <sub>58</sub>	T <sub>59</sub>	T <sub>60</sub>	T <sub>61</sub>	T <sub>62</sub>	T <sub>63</sub>	T <sub>64</sub>	T <sub>65</sub>	T <sub>66</sub>	T <sub>67</sub>	T <sub>68</sub>	T <sub>69</sub>	T <sub>70</sub>	T <sub>71</sub>	T <sub>72</sub>	T <sub>73</sub>	T <sub>74</sub>	T <sub>75</sub>	T <sub>76</sub>	T <sub>77</sub>	T <sub>78</sub>	T <sub>79</sub>	T <sub>80</sub>	T <sub>81</sub>	T <sub>82</sub>	T <sub>83</sub>	T <sub>84</sub>	T <sub>85</sub>	T <sub>86</sub>	T <sub>87</sub>	T <sub>88</sub>	T <sub>89</sub>	T <sub>90</sub>	T <sub>91</sub>	T <sub>92</sub>	T <sub>93</sub>	T <sub>94</sub>	T <sub>95</sub>	T <sub>96</sub>	T <sub>97</sub>	T <sub>98</sub>	T <sub>99</sub>	T <sub>100</sub>	T <sub>101</sub>	T <sub>102</sub>	T <sub>103</sub>	T <sub>104</sub>	T <sub>105</sub>	T <sub>106</sub>	T <sub>107</sub>	T <sub>108</sub>	T <sub>109</sub>	T <sub>110</sub>	T <sub>111</sub>	T <sub>112</sub>	T <sub>113</sub>	T <sub>114</sub>	T <sub>115</sub>	T <sub>116</sub>	T <sub>117</sub>	T <sub>118</sub>	T <sub>119</sub>	T <sub>120</sub>	T <sub>121</sub>	T <sub>122</sub>	T <sub>123</sub>	T <sub>124</sub>	T <sub>125</sub>	T <sub>126</sub>	T <sub>127</sub>	T <sub>128</sub>	T <sub>129</sub>	T <sub>130</sub>	T <sub>131</sub>	T <sub>132</sub>	T <sub>133</sub>	T <sub>134</sub>	T <sub>135</sub>	T <sub>136</sub>	T <sub>137</sub>	T <sub>138</sub>	T <sub>139</sub>	T <sub>140</sub>	T <sub>141</sub>	T <sub>142</sub>	T <sub>143</sub>	T <sub>144</sub>	T <sub>145</sub>	T <sub>146</sub>	T <sub>147</sub>	T <sub>148</sub>	T <sub>149</sub>	T <sub>150</sub>	T <sub>151</sub>	T <sub>152</sub>	T <sub>153</sub>	T <sub>154</sub>	T <sub>155</sub>	T <sub>156</sub>	T <sub>157</sub>	T <sub>158</sub>	T <sub>159</sub>	T <sub>160</sub>	T <sub>161</sub>	T <sub>162</sub>	T <sub>163</sub>	T <sub>164</sub>	T <sub>165</sub>	T <sub>166</sub>	T <sub>167</sub>	T <sub>168</sub>	T <sub>169</sub>	T <sub>170</sub>	T <sub>171</sub>	T <sub>172</sub>	T <sub>173</sub>	T <sub>174</sub>	T <sub>175</sub>	T <sub>176</sub>	T <sub>177</sub>	T <sub>178</sub>	T <sub>179</sub>	T <sub>180</sub>	T <sub>181</sub>	T <sub>182</sub>	T <sub>183</sub>	T <sub>184</sub>	T <sub>185</sub>	T <sub>186</sub>	T <sub>187</sub>	T <sub>188</sub>	T <sub>189</sub>	T <sub>190</sub>	T <sub>191</sub>	T <sub>192</sub>	T <sub>193</sub>	T <sub>194</sub>	T <sub>195</sub>	T <sub>196</sub>	T <sub>197</sub>	T <sub>198</sub>	T <sub>199</sub>	T <sub>200</sub>	T <sub>201</sub>	T <sub>202</sub>	T <sub>203</sub>	T <sub>204</sub>	T <sub>205</sub>	T <sub>206</sub>	T <sub>207</sub>	T <sub>208</sub>	T <sub>209</sub>	T <sub>210</sub>	T <sub>211</sub>	T <sub>212</sub>	T <sub>213</sub>	T <sub>214</sub>	T <sub>215</sub>	T <sub>216</sub>	T <sub>217</sub>	T <sub>218</sub>	T <sub>219</sub>	T <sub>220</sub>	T <sub>221</sub>	T <sub>222</sub>	T <sub>223</sub>	T <sub>224</sub>	T <sub>225</sub>	T <sub>226</sub>	T <sub>227</sub>	T <sub>228</sub>	T <sub>229</sub>	T <sub>230</sub>	T <sub>231</sub>	T <sub>232</sub>	T <sub>233</sub>	T <sub>234</sub>	T <sub>235</sub>	T <sub>236</sub>	T <sub>237</sub>	T <sub>238</sub>	T <sub>239</sub>	T <sub>240</sub>	T <sub>241</sub>	T <sub>242</sub>	T <sub>243</sub>	T <sub>244</sub>	T <sub>245</sub>	T <sub>246</sub>	T <sub>247</sub>	T <sub>248</sub>	T <sub>249</sub>	T <sub>250</sub>	T <sub>251</sub>	T <sub>252</sub>	T <sub>253</sub>	T <sub>254</sub>	T <sub>255</sub>	T <sub>256</sub>	T <sub>257</sub>	T <sub>258</sub>	T <sub>259</sub>	T <sub>260</sub>	T <sub>261</sub>	T <sub>262</sub>	T <sub>263</sub>	T <sub>264</sub>	T <sub>265</sub>	T <sub>266</sub>	T <sub>267</sub>	T <sub>268</sub>	T <sub>269</sub>	T <sub>270</sub>	T <sub>271</sub>	T <sub>272</sub>	T <sub>273</sub>	T <sub>274</sub>	T <sub>275</sub>	T <sub>276</sub>	T <sub>277</sub>	T <sub>278</sub>	T <sub>279</sub>	T <sub>280</sub>	T <sub>281</sub>	T <sub>282</sub>	T <sub>283</sub>	T <sub>284</sub>	T <sub>285</sub>	T <sub>286</sub>	T <sub>287</sub>	T <sub>288</sub>	T <sub>289</sub>	T <sub>290</sub>	T <sub>291</sub>	T <sub>292</sub>	T <sub>293</sub>	T <sub>294</sub>	T <sub>295</sub>	T <sub>296</sub>	T <sub>297</sub>	T <sub>298</sub>	T <sub>299</sub>	T <sub>300</sub>	T <sub>301</sub>	T <sub>302</sub>	T <sub>303</sub>	T <sub>304</sub>	T <sub>305</sub>	T <sub>306</sub>	T <sub>307</sub>	T <sub>308</sub>	T <sub>309</sub>	T <sub>310</sub>	T <sub>311</sub>	T <sub>312</sub>	T <sub>313</sub>	T <sub>314</sub>	T <sub>315</sub>	T <sub>316</sub>	T <sub>317</sub>	T <sub>318</sub>	T <sub>319</sub>	T <sub>320</sub>	T <sub>321</sub>	T <sub>322</sub>	T <sub>323</sub>	T <sub>324</sub>	T <sub>325</sub>	T <sub>326</sub>	T <sub>327</sub>	T <sub>328</sub>	T <sub>329</sub>	T <sub>330</sub>	T <sub>331</sub>	T <sub>332</sub>	T <sub>333</sub>	T <sub>334</sub>	T <sub>335</sub>	T <sub>336</sub>	T <sub>337</sub>	T <sub>338</sub>	T <sub>339</sub>	T <sub>340</sub>	T <sub>341</sub>	T <sub>342</sub>	T <sub>343</sub>	T <sub>344</sub>	T <sub>345</sub>	T <sub>346</sub>	T <sub>347</sub>	T <sub>348</sub>	T <sub>349</sub>	T <sub>350</sub>	T <sub>351</sub>	T <sub>352</sub>	T <sub>353</sub>	T <sub>354</sub>	T <sub>355</sub>	T <sub>356</sub>	T <sub>357</sub>	T <sub>358</sub>	T <sub>359</sub>	T <sub>360</sub>	T <sub>361</sub>	T <sub>362</sub>	T <sub>363</sub>	T <sub>364</sub>	T <sub>365</sub>	T <sub>366</sub>	T <sub>367</sub>	T <sub>368</sub>	T <sub>369</sub>	T <sub>370</sub>	T <sub>371</sub>	T <sub>372</sub>	T <sub>373</sub>	T <sub>374</sub>	T <sub>375</sub>	T <sub>376</sub>	T <sub>377</sub>	T <sub>378</sub>	T <sub>379</sub>	T <sub>380</sub>	T <sub>381</sub>	T <sub>382</sub>	T <sub>383</sub>	T <sub>384</sub>	T <sub>385</sub>	T <sub>386</sub>	T <sub>387</sub>	T <sub>388</sub>	T <sub>389</sub>	T <sub>390</sub>	T <sub>391</sub>	T <sub>392</sub>	T <sub>393</sub>	T <sub>394</sub>	T <sub>395</sub>	T <sub>396</sub>	T <sub>397</sub>	T <sub>398</sub>	T <sub>399</sub>	T <sub>400</sub>	T <sub>401</sub>	T <sub>402</sub>	T <sub>403</sub>	T <sub>404</sub>	T <sub>405</sub>	T <sub>406</sub>	T <sub>407</sub>	T <sub>408</sub>	T <sub>409</sub>	T <sub>410</sub>	T <sub>411</sub>	T <sub>412</sub>	T <sub>413</sub>	T <sub>414</sub>	T <sub>415</sub>	T <sub>416</sub>	T <sub>417</sub>	T <sub>418</sub>	T <sub>419</sub>	T <sub>420</sub>	T <sub>421</sub>	T <sub>422</sub>	T <sub>423</sub>	T <sub>424</sub>	T <sub>425</sub>	T <sub>426</sub>	T <sub>427</sub>	T <sub>428</sub>	T <sub>429</sub>	T <sub>430</sub>	T <sub>431</sub>	T <sub>432</sub>	T <sub>433</sub>	T <sub>434</sub>	T <sub>435</sub>	T <sub>436</sub>	T <sub>437</sub>	T <sub>438</sub>	T <sub>439</sub>	T <sub>440</sub>	T <sub>441</sub>	T <sub>442</sub>	T <sub>443</sub>	T <sub>444</sub>	T <sub>445</sub>	T <sub>446</sub>	T <sub>447</sub>	T <sub>448</sub>	T <sub>449</sub>	T <sub>450</sub>	T <sub>451</sub>	T <sub>452</sub>	T <sub>453</sub>	T <sub>454</sub>	T <sub>455</sub>	T <sub>456</sub>	T <sub>457</sub>	T <sub>458</sub>	T <sub>459</sub>	T <sub>460</sub>	T <sub>461</sub>	T <sub>462</sub>	T <sub>463</sub>	T <sub>464</sub>	T <sub>465</sub>	T <sub>466</sub>	T <sub>467</sub>	T <sub>468</sub>	T <sub>469</sub>	T <sub>470</sub>	T <sub>471</sub>	T <sub>472</sub>	T <sub>473</sub>	T <sub>474</sub>	T <sub>475</sub>	T <sub>476</sub>	T <sub>477</sub>	T <sub>478</sub>	T <sub>479</sub>	T <sub>480</sub>	T <sub>481</sub>	T <sub>482</sub>	T <sub>483</sub>	T <sub>484</sub>	T <sub>485</sub>	T <sub>486</sub>	T <sub>487</sub>	T <sub>488</sub>	T <sub>489</sub>	T <sub>490</sub>	T <sub>491</sub>	T <sub>492</sub>	T <sub>493</sub>	T <sub>494</sub>	T <sub>495</sub>	T <sub>496</sub>	T <sub>497</sub>	T <sub>498</sub>	T <sub>499</sub>	T <sub>500</sub>	T <sub>501</sub>	T <sub>502</sub>	T <sub>503</sub>	T <sub>504</sub>	T <sub>505</sub>	T <sub>506</sub>	T <sub>507</sub>	T <sub>508</sub>	T <sub>509</sub>	T <sub>510</sub>	T <sub>511</sub>	T <sub>512</sub>	T <sub>513</sub>	T <sub>514</sub>	T <sub>515</sub>	T <sub>516</sub>	T <sub>517</sub>	T <sub>518</sub>	T <sub>519</sub>	T <sub>520</sub>	T <sub>521</sub>	T <sub>522</sub>	T <sub>523</sub>	T <sub>524</sub>	T <sub>525</sub>	T <sub>526</sub>	T <sub>527</sub>	T <sub>528</sub>	T <sub>529</sub>	T <sub>530</sub>	T <sub>531</sub>	T <sub>532</sub>	T <sub>533</sub>	T <sub>534</sub>	T <sub>535</sub>	T <sub>536</sub>	T <sub>537</sub>	T <sub>538</sub>	T <sub>539</sub>	T <sub>540</sub>	T <sub>541</sub>	T <sub>542</sub>	T <sub>543</sub>	T <sub>544</sub>	T <sub>545</sub>	T <sub>546</sub>	T <sub>547</sub>	T <sub>548</sub>	T <sub>549</sub>	T <sub>550</sub>	T <sub>551</sub>	T <sub>552</sub>	T <sub>553</sub>	T <sub>554</sub>	T <sub>555</sub>	T <sub>556</sub>	T <sub>557</sub>	T <sub>558</sub>	T <sub>559</sub>	T <sub>560</sub>	T <sub>561</sub>	T <sub>562</sub>	T <sub>563</sub>	T <sub>564</sub>	T <sub>565</sub>	T <sub>566</sub>	T <sub>567</sub>	T <sub>568</sub>	T <sub>569</sub>	T <sub>570</sub>	T <sub>571</sub>	T <sub>572</sub>	T <sub>573</sub>	T <sub>574</sub>	T <sub>575</sub>	T <sub>576</sub>	T <sub>577</sub>	T <sub>578</sub>	T <sub>579</sub>	T <sub>580</sub>	T <sub>581</sub>	T <sub>582</sub>	T <sub>583</sub>	T <sub>584</sub>	T <sub>585</sub>	T <sub>586</sub>	T <sub>587</sub>	T <sub>588</sub>	T <sub>589</sub>	T <sub>590</sub>	T <sub>591</sub>	T <sub>592</sub>	T <sub>593</sub>	T <sub>594</sub>	T <sub>595</sub>	T <sub>596</sub>	T <sub>597</sub>	T <sub>598</sub>	T <sub>599</sub>	T <sub>600</sub>	T <sub>601</sub>	T <sub>602</sub>	T <sub>603</sub>	T <sub>604</sub>	T <sub>605</sub>	T <sub>606</sub>	T <sub>607</sub>	T <sub>608</sub>	T <sub>609</sub>	T <sub>610</sub>	T <sub>611</sub>	T <sub>612</sub>	T <sub>613</sub>	T <sub>614</sub>	T <sub>615</sub>	T <sub>616</sub>	T <sub>617</sub>	T <sub>618</sub>	T <sub>619</sub>	T <sub>620</sub>	T <sub>621</sub>	T <sub>622</sub>	T <sub>623</sub>	T <sub>624</sub>	T <sub>625</sub>	T <sub>626</sub>	T <sub>627</sub>	T <sub>628</sub>	T <sub>629</sub>	T <sub>630</sub>	T <sub>631</sub>	T <sub>632</sub>	T <sub>633</sub>	T <sub>634</sub>	T <sub>635</sub>	T <sub>636</sub>	T <sub>637</sub>	T <sub>638</sub>	T <sub>639</sub>	T <sub>640</sub>	T <sub>641</sub>	T <sub>642</sub>	T <sub>643</sub>	T <sub>644</sub>	T <sub>645</sub>	T <sub>646</sub>	T <sub>647</sub>	T <sub>648</sub>	T <sub>649</sub>	T <sub>650</sub>	T <sub>651</sub>	T <sub>652</sub>	T <sub>653</sub>	T <sub>654</sub>	T <sub>655</sub>	T <sub>656</sub>	T <sub>657</sub>	T <sub>658</sub>	T <sub>659</sub>	T <sub>660</sub>	T <sub>661</sub>	T <sub>662</sub>	T <sub>663</sub>	T <sub>664</sub>	T <sub>665</sub>	T <sub>666</sub>	T <sub>667</sub>	T <sub>668</sub>	T <sub>669</sub>	T <sub>670</sub>	T <sub>671</sub>	T <sub>672</sub>	T <sub>673</sub>	T <sub>674</sub>	T <sub>675</sub>	T <sub>676</sub>	T <sub>677</sub>	T <sub>678</sub>	T <sub>679</sub>	T <sub>680</sub>	T <sub>681</sub>	T <sub>682</sub>	T <sub>683</sub>	T <sub>684</sub>	T <sub>685</sub>	T <sub>686</sub>	T <sub>687</sub>	T <sub>688</sub>	T <sub>689</sub>	T <sub>690</sub>	T <sub>691</sub>	T <sub>692</sub>	T <sub>693</sub>	T <sub>694</sub>	T <sub>695</sub>	T <sub>696</sub>	T <sub>697</sub>	T <sub>698</sub>	T <sub>699</sub>	T <sub>700</sub>	T <sub>701</sub>	T <sub>702</sub>	T <sub>703</sub>	T <sub>704</sub>	T <sub>705</sub>	T <sub>706</sub>	T <sub>707</sub>	T <sub>708</sub>	T <sub>709</sub>	T <sub>710</sub>	T <sub>711</sub>	T <sub>712</sub>	T <sub>713</sub>	T <sub>714</sub>	T <sub>715</sub>	T <sub>716</sub>	T <sub>717</sub>	T <sub>718</sub>	T <sub>719</sub>	T <sub>720</sub>	T <sub>721</sub>	T <sub>722</sub>	T <sub>723</sub>	T <sub>724</sub>	T <sub>725</sub>	T <sub>726</sub>	T <sub>727</sub>	T <sub>728</sub>	T <sub>729</sub>	T <sub>730</sub>	T <sub>731</sub>	T <sub>732</sub>	T <sub>733</sub>	T <sub>734</sub>	T <sub>735</sub>	T <sub>736</sub>	T <sub>737</sub>	T <sub>738</sub>	T <sub>739</sub>	T <sub>740</sub>	T <sub>741</sub>	T <sub>742</sub>	T <sub>743</sub>	T <sub>744</sub>	T <sub>745</sub>	T <sub>746</sub>	T <sub>747</sub>	T <sub>748</sub>	T <sub>749</sub>	T <sub>750</sub>	T <sub>751</sub>	T <sub>752</sub>	T <sub>753</sub>	T <sub>754</sub>	T <sub>755</sub>	T <sub>756</sub>	T <sub>757</sub>	T <sub>758</sub>	T <sub>759</sub>	T <sub>760</sub>	T <sub>761</sub>	T <sub>762</sub>	T <sub>763</sub>	T <sub>764</sub>	T <sub>765</sub>	T <sub>766</sub>	T <sub>767</sub>	T <sub>768</sub>	T <sub>769</sub>	T <sub>770</sub>	T <sub>771</sub>	T <sub>772</sub>	T <sub>773</sub>	T <sub>774</sub>	T <sub>775</sub>	T <sub>776</sub>	T <sub>777</sub>	T <sub>778</sub>	T <sub>779</sub>	T <sub>780</sub>	T <sub>781</sub>	T <sub>782</sub>





# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)																			Estado
	Disp.	Arm.	Q	Q S.	N.M	N.M S.	T <sub>c</sub>	T <sub>u</sub>	T <sub>u</sub>	T <sub>NM</sub>	TV <sub>x</sub>	TV <sub>y</sub>	TV <sub>Sx</sub>	TV <sub>Sy</sub>	T.Geom.	T.Disp. <sub>u</sub>	T.Disp. <sub>y</sub>	Disp. S.	Cap. S.	
B108 - B114	Cumple	Cumple	'0.652 m' η = 31.7	'0.652 m' η = 27.8	'B108' η = 42.3	'B108' η = 34.3	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 42.3
B99 - B110	Cumple	Cumple	'0.000 m' η = 10.6	'0.000 m' η = 11.1	'B110' η = 91.2	'B110' η = 53.4	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple
B110 - B211	Cumple	Cumple	'0.650 m' η = 10.1	'0.650 m' η = 6.5	'B110' η = 39.4	'B110' η = 23.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 39.4
B109 - PC38	Cumple	Cumple	'0.774 m' η = 10.3	'0.774 m' η = 28.3	'1.082 m' η = 25.6	'PC38' η = 92.2	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 92.2
PC3 - PC2	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 49.3	'4.535 m' η = 86.7	'PC3' η = 50.4	'PC3' η = 90.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 90.1
PC2 - PC1	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 20.2	'0.308 m' η = 76.2	'0.308 m' η = 24.6	'2.458 m' η = 92.2	'0.000 m' η = 14.0	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' η = 22.6	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 92.2
PC1 - B77	Cumple	Cumple	'PC1' η = 4.3	'PC1' η = 4.2	'0.308 m' η = 9.8	'0.308 m' η = 14.6	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 14.6
B96 - B223	Cumple	Cumple	'0.000 m' η = 49.6	'0.000 m' η = 51.3	'B223' η = 26.1	'1.921 m' η = 24.9	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 51.3
PC20 - PC15	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 49.7	'0.308 m' η = 87.0	'PC20' η = 45.8	'PC20' η = 90.3	'0.000 m' η = 6.3	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' η = 8.7	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 90.3
PC15 - B209	Cumple	Cumple	'0.318 m' η = 5.5	'0.308 m' η = 7.5	'0.308 m' η = 57.6	'0.308 m' η = 52.4	'0.000 m' η = 12.6	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' η = 4.6	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 57.6

Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)	Estado
	-	
B76 - B75	N.P. <sup>(5)</sup>	NO PROCEDE
B73 - B72	N.P. <sup>(5)</sup>	NO PROCEDE
B72 - B71	N.P. <sup>(5)</sup>	NO PROCEDE
B71 - B70	N.P. <sup>(5)</sup>	NO PROCEDE
B70 - B69	N.P. <sup>(5)</sup>	NO PROCEDE
B66 - B65	N.P. <sup>(5)</sup>	NO PROCEDE
B49 - B62	N.P. <sup>(5)</sup>	NO PROCEDE
B62 - B61	N.P. <sup>(5)</sup>	NO PROCEDE
B61 - B60	N.P. <sup>(5)</sup>	NO PROCEDE
B60 - B59	N.P. <sup>(5)</sup>	NO PROCEDE
B57 - B56	N.P. <sup>(5)</sup>	NO PROCEDE
B56 - B55	N.P. <sup>(5)</sup>	NO PROCEDE
B55 - B54	N.P. <sup>(5)</sup>	NO PROCEDE
B54 - B53	N.P. <sup>(5)</sup>	NO PROCEDE
B51 - B50	N.P. <sup>(5)</sup>	NO PROCEDE
B50 - B49	N.P. <sup>(5)</sup>	NO PROCEDE
B35 - B48	N.P. <sup>(5)</sup>	NO PROCEDE
B48 - B47	N.P. <sup>(5)</sup>	NO PROCEDE
B47 - B46	N.P. <sup>(5)</sup>	NO PROCEDE
B36 - B35	N.P. <sup>(5)</sup>	NO PROCEDE

Producto	Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)										Estado	
		Disp.	Arm.	Q	Q S.	N,M	N,M S.	T <sub>c</sub>	TV <sub>x</sub>	TV <sub>y</sub>	Disp. S.		Cap. S
	B211 - PC38	Cumple	Cumple	'0.296 m' η = 22.1	'0.296 m' η = 15.0	'0.296 m' η = 94.2	'0.061 m' η = 93.2	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 94.2
	PC11 - B210	Cumple	Cumple	'PC11' η = 2.0	'PC11' η = 6.0	'PC11' η = 10.7	'PC11' η = 41.6	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	Error <sup>(1)</sup>	ERROR

Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)											Estado	
	Disp.	Arm.	Q	Q S.	N,M	N,M S.	T <sub>c</sub>	TV <sub>x</sub>	TV <sub>y</sub>	Disp. S.	Cap. S		-
B31 - PC33	Cumple	Cumple	'PC33' η = 3.1	'0.231 m' η = 4.3	'0.147 m' η = 25.8	'0.147 m' η = 27.4	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(5)</sup>	CUMPLE h = 27.4

Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)																			Estado	
	Disp.	Arm.	Q	Q S.	N,M	N,M S.	T <sub>c</sub>	T <sub>st</sub>	T <sub>u</sub>	TNM <sub>x</sub>	TV <sub>x</sub>	TV <sub>y</sub>	TV <sub>Sx</sub>	TV <sub>Sy</sub>	T.Geom.	T.Disp. <sub>u</sub>	T.Disp. <sub>y</sub>	Disp. S.	Cap. S		-
B79 - PC3	Cumple	Cumple	'1.043 m' n = 32.4	'1.043 m' n = 37.6	'1.351 m' n = 53.3	'1.043 m' n = 55.6	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(5)</sup>	CUMPLE h = 55.6



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

## Notación:

Disp.: Disposiciones relativas a las armaduras  
Arm.: Armadura mínima y máxima  
Q: Estado límite de agotamiento frente a cortante (combinaciones no sísmicas)  
Q S.: Estado límite de agotamiento frente a cortante (combinaciones sísmicas)  
N,M: Estado límite de agotamiento frente a solicitaciones normales (combinaciones no sísmicas)  
N,M S.: Estado límite de agotamiento frente a solicitaciones normales (combinaciones sísmicas)  
 $T_c$ : Estado límite de agotamiento por torsión. Compresión oblicua.  
 $T_{st}$ : Estado límite de agotamiento por torsión. Tracción en el alma.  
 $T_{sl}$ : Estado límite de agotamiento por torsión. Tracción en las armaduras longitudinales.  
TNM: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y esfuerzos normales. Flexión alrededor del eje X.  
 $TV_x$ : Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje X. Compresión oblicua  
 $TV_y$ : Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje Y. Compresión oblicua  
 $TV_{xS}$ : Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje X. Tracción en el alma.  
 $TV_{yS}$ : Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje Y. Tracción en el alma.  
 $T_{Geom.}$ : Estado límite de agotamiento por torsión. Relación entre las dimensiones de la sección.  
 $T_{Disp_{sl}}$ : Estado límite de agotamiento por torsión. Separación entre las barras de la armadura longitudinal.  
 $T_{Disp_{st}}$ : Estado límite de agotamiento por torsión. Separación entre las barras de la armadura transversal.  
Disp. S.: Criterios de diseño por sismo  
Cap. S: Diseño por capacidad. Esfuerzo cortante en vigas.  
x: Distancia al origen de la barra  
h: Coeficiente de aprovechamiento (%)  
N.P.: No procede  
-: -

## Comprobaciones que no proceden (N.P.):

- <sup>(1)</sup> La comprobación del estado límite de agotamiento por torsión no procede, ya que no hay momento torsor.
- <sup>(2)</sup> La comprobación no procede, ya que no hay interacción entre torsión y esfuerzos normales.
- <sup>(3)</sup> Debido a las características de aceleración sísmica de la zona y ductilidad de diseño de la estructura, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.
- <sup>(4)</sup> No hay interacción entre torsión y cortante para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.
- <sup>(5)</sup> No hay esfuerzos que produzcan tensiones normales para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.

## Errores:

- <sup>(1)</sup> No cumple: 'Diseño por capacidad. Esfuerzo cortante en vigas.'

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C,Sup.}$	$W_{k,C,Lat.Der.}$	$W_{k,C,Inf.}$	$W_{k,C,Lat.Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fis}$	
PC34 - PC35	x: 2.213 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC35 - PC36	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC32 - B31	x: 1.19 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC06 - PCC4	x: 5.991 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PCC4 - B79	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC28 - PC29	x: 2.378 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B63 - B76	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B75 - B74	x: 0.286 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B74 - B73	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B69 - B68	x: 0.017 m Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	Cumple	CUMPLE
B68 - B67	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B67 - B66	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B65 - B64	x: 0.3 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B64 - B63	x: 0.3 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B59 - B58	x: 0.334 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B58 - B57	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C,sup.}$	$W_{k,C,lat.Der.}$	$W_{k,C,inf.}$	$W_{k,C,lat.Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fs}$	
B53 - B52	x: 0.334 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B52 - B51	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B46 - B45	x: 0.368 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B45 - B44	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B44 - B43	x: 0.247 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B43 - B42	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B42 - B41	x: 0.146 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B41 - B40	x: 0.017 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B40 - B39	x: 0.368 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B39 - B38	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B38 - B37	x: 0.368 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B37 - B36	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B25 - B99	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B81 - B82	x: 2.438 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B24 - B213	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B213 - B107	x: 0.648 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B107 - B100	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B100 - B99	x: 0.597 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B99 - B109	x: 0.591 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B108 - B110	x: 0.384 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC39 - B96	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B96 - B110	x: 0.813 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0.813 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0.813 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B110 - B211	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B211 - PC38	x: 0.296 m Cumple	x: 0.296 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 0.296 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B86 - PC19	x: 1.242 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC19 - B79	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B79 - PC20	x: 5.373 m Cumple	x: 5.373 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 5.373 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B210 - B83	x: 7.673 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B83 - PC13	x: 2.634 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC13 - B84	x: 2.784 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C,sup.}$	$W_{k,C,lat.Der.}$	$W_{k,C,inf.}$	$W_{k,C,lat.Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fs}$	
B84 - PC14	x: 2.239 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC14 - B209	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC32 - PC27	x: 5.378 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC27 - B29	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B29 - PCC1	x: 2.373 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PCC1 - B162	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B81 - PC21	x: 0.343 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC21 - PC16	x: 5.283 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC16 - PC11	x: 3.174 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC11 - B210	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B31 - PC33	x: 0.231 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC33 - PC28	x: 5.751 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC29 - PC34	x: 0 m Cumple	x: 6.761 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 6.761 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B82 - PC22	x: 0.534 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC22 - B83	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B101 - B86	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC36 - PCC6	x: 2.837 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PCC6 - PC31	x: 3.065 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC31 - PC25	x: 4.838 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B213 - PC39	x: 1.376 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC39 - PC39	x: 1.722 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC39 - B79	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B99 - B107	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B100 - B108	x: 0.499 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B108 - B114	x: 0.549 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B99 - B110	x: 0.452 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B110 - B211	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B109 - PC38	x: 1.082 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B79 - PC3	x: 1.351 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC3 - PC2	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C,sup.}$	$W_{k,C,lat.Der.}$	$W_{k,C,inf.}$	$W_{k,C,lat.Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fis}$	
PC2 - PC1	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC1 - B77	x: 0.224 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B96 - B223	x: 3.842 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC20 - PC15	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC15 - B209	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)	Estado
	-	
B76 - B75	N.P. <sup>(3)</sup>	NO PROCEDE
B73 - B72	N.P. <sup>(3)</sup>	NO PROCEDE
B72 - B71	N.P. <sup>(3)</sup>	NO PROCEDE
B71 - B70	N.P. <sup>(3)</sup>	NO PROCEDE
B70 - B69	N.P. <sup>(3)</sup>	NO PROCEDE
B66 - B65	N.P. <sup>(3)</sup>	NO PROCEDE
B49 - B62	N.P. <sup>(3)</sup>	NO PROCEDE
B62 - B61	N.P. <sup>(3)</sup>	NO PROCEDE
B61 - B60	N.P. <sup>(3)</sup>	NO PROCEDE
B60 - B59	N.P. <sup>(3)</sup>	NO PROCEDE
B57 - B56	N.P. <sup>(3)</sup>	NO PROCEDE
B56 - B55	N.P. <sup>(3)</sup>	NO PROCEDE
B55 - B54	N.P. <sup>(3)</sup>	NO PROCEDE
B54 - B53	N.P. <sup>(3)</sup>	NO PROCEDE
B51 - B50	N.P. <sup>(3)</sup>	NO PROCEDE
B50 - B49	N.P. <sup>(3)</sup>	NO PROCEDE
B35 - B48	N.P. <sup>(3)</sup>	NO PROCEDE
B48 - B47	N.P. <sup>(3)</sup>	NO PROCEDE
B47 - B46	N.P. <sup>(3)</sup>	NO PROCEDE
B36 - B35	N.P. <sup>(3)</sup>	NO PROCEDE

Notación:

$\sigma_c$ : Fisuración por compresión  
 $W_{k,C,sup.}$ : Fisuración por tracción: Cara superior  
 $W_{k,C,lat.Der.}$ : Fisuración por tracción: Cara lateral derecha  
 $W_{k,C,inf.}$ : Fisuración por tracción: Cara inferior  
 $W_{k,C,lat.Izq.}$ : Fisuración por tracción: Cara lateral izquierda  
 $\sigma_{sr}$ : Área mínima de armadura  
 $V_{fis}$ : Fisuración por cortante  
x: Distancia al origen de la barra  
h: Coeficiente de aprovechamiento (%)  
N.P.: No procede  
-: -

Comprobaciones que no proceden (N.P.):

- <sup>(1)</sup> La comprobación no procede, ya que la tensión de tracción máxima en el hormigón no supera la resistencia a tracción del mismo.
- <sup>(2)</sup> La comprobación no procede, ya que no hay ninguna armadura traccionada.
- <sup>(3)</sup> No hay esfuerzos que produzcan tensiones normales para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Comprobaciones de flecha				
Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Mín.}(L/300, L/500 + 10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
PC34 - PC35	$f_{i,Q}: 0.10 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 15.94 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.89 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 18.60 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.58 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.95 \text{ mm}$	CUMPLE
PC35 - PC36	$f_{i,Q}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 13.49 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.46 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 15.74 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.44 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 11.80 \text{ mm}$	CUMPLE
PC32 - B31	$f_{i,Q}: 0.12 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 10.90 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.88 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 12.71 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.78 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 9.53 \text{ mm}$	CUMPLE
B106 - PCC4	$f_{i,Q}: 0.35 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 16.28 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.81 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 18.65 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.32 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.46 \text{ mm}$	CUMPLE
PCC4 - B79	$f_{i,Q}: 0.96 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 43.53 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 6.26 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 40.47 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 5.14 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 38.09 \text{ mm}$	CUMPLE
PC28 - PC29	$f_{i,Q}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.79 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.22 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 7.93 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.19 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.95 \text{ mm}$	CUMPLE
B63 - B76	$f_{i,Q}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.85 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.18 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 6.94 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.16 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.24 \text{ mm}$	CUMPLE
B76 - B75	$f_{i,Q}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.85 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.36 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 6.94 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.32 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.24 \text{ mm}$	CUMPLE
B75 - B74	$f_{i,Q}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.85 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.46 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 6.94 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.41 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.24 \text{ mm}$	CUMPLE
B74 - B73	$f_{i,Q}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.85 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.46 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 6.94 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.41 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.24 \text{ mm}$	CUMPLE
B73 - B72	$f_{i,Q}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.85 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.44 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 6.94 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.40 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.24 \text{ mm}$	CUMPLE
B72 - B71	$f_{i,Q}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.85 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.32 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 6.94 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.30 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.24 \text{ mm}$	CUMPLE
B71 - B70	$f_{i,Q}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.85 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 0.12 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.15 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.24 \text{ mm}$	CUMPLE
B70 - B69	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.85 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 0.12 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.75 \text{ mm}$	CUMPLE
B69 - B68	$f_{i,Q}: 0.13 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 10.27 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.93 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 11.98 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.81 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 8.99 \text{ mm}$	CUMPLE
B68 - B67	$f_{i,Q}: 0.12 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 10.27 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.84 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 11.98 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.74 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 8.99 \text{ mm}$	CUMPLE
B67 - B66	$f_{i,Q}: 0.09 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 10.27 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.62 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 11.98 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.57 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 8.99 \text{ mm}$	CUMPLE
B66 - B65	$f_{i,Q}: 0.06 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 10.27 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.36 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 11.98 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.36 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 8.99 \text{ mm}$	CUMPLE
B65 - B64	$f_{i,Q}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 10.27 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.19 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 11.98 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.21 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 8.99 \text{ mm}$	CUMPLE
B64 - B63	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 10.27 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.09 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 11.98 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.10 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 8.99 \text{ mm}$	CUMPLE
B49 - B62	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.51 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.18 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 10.23 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.13 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.71 \text{ mm}$	CUMPLE
B62 - B61	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.51 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.28 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 10.23 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.21 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.71 \text{ mm}$	CUMPLE
B61 - B60	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.51 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.30 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 10.23 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.22 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.71 \text{ mm}$	CUMPLE
B60 - B59	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.51 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.30 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 10.23 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.22 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.71 \text{ mm}$	CUMPLE





# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Comprobaciones de flecha				
Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Mín.}(L/300, L/500 + 10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
B59 - B58	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 13.35 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.29 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 10.23 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.21 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.71 \text{ mm}$	CUMPLE
B58 - B57	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.51 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.28 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 10.23 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.20 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.71 \text{ mm}$	CUMPLE
B57 - B56	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.51 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.28 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 10.23 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.20 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.71 \text{ mm}$	CUMPLE
B56 - B55	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.51 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.27 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 10.23 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.19 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.71 \text{ mm}$	CUMPLE
B55 - B54	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.51 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.19 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 10.23 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.14 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.71 \text{ mm}$	CUMPLE
B54 - B53	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.84 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.17 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 5.34 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.12 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 4.00 \text{ mm}$	CUMPLE
B53 - B52	$f_{i,Q}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.84 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.30 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 5.34 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.21 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.98 \text{ mm}$	CUMPLE
B52 - B51	$f_{i,Q}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.84 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.32 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 5.34 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.23 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.98 \text{ mm}$	CUMPLE
B51 - B50	$f_{i,Q}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.84 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.32 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 5.34 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.23 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.98 \text{ mm}$	CUMPLE
B50 - B49	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.84 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.20 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 5.34 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.15 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.98 \text{ mm}$	CUMPLE
B35 - B48	$f_{i,Q}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.06 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.26 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 9.53 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.18 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.08 \text{ mm}$	CUMPLE
B48 - B47	$f_{i,Q}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.06 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.39 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 9.53 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.26 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.08 \text{ mm}$	CUMPLE
B47 - B46	$f_{i,Q}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.06 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.42 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 9.53 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.29 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.08 \text{ mm}$	CUMPLE
B46 - B45	$f_{i,Q}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.06 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.42 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 9.53 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.29 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.08 \text{ mm}$	CUMPLE
B45 - B44	$f_{i,Q}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.06 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.41 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 9.53 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.28 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.08 \text{ mm}$	CUMPLE
B44 - B43	$f_{i,Q}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.06 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.32 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 9.53 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.22 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.08 \text{ mm}$	CUMPLE
B43 - B42	$f_{i,Q}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.06 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.26 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 9.53 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.17 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.08 \text{ mm}$	CUMPLE
B42 - B41	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.06 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.13 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 9.53 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.10 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 6.08 \text{ mm}$	CUMPLE
B41 - B40	$f_{i,Q}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.66 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.31 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 7.65 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.24 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.80 \text{ mm}$	CUMPLE
B40 - B39	$f_{i,Q}: 0.06 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.66 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.54 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 7.65 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.40 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.80 \text{ mm}$	CUMPLE
B39 - B38	$f_{i,Q}: 0.08 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.66 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.70 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 7.65 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.51 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.80 \text{ mm}$	CUMPLE
B38 - B37	$f_{i,Q}: 0.08 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.66 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.70 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 7.65 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.51 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.80 \text{ mm}$	CUMPLE
B37 - B36	$f_{i,Q}: 0.06 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.66 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.57 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 7.65 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.41 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.80 \text{ mm}$	CUMPLE
B36 - B35	$f_{i,Q}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.66 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.32 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 7.65 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.23 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.80 \text{ mm}$	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Comprobaciones de flecha				
Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Mín.}(L/300, L/500 + 10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
PC25 - B99	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.45 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.85 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.34 \text{ mm}$	CUMPLE
B81 - B82	$f_{i,Q}: 0.26 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 14.64 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.77 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 17.08 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.33 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 12.81 \text{ mm}$	CUMPLE
PC24 - B213	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.31 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.13 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 5.03 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.13 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.77 \text{ mm}$	CUMPLE
B213 - B107	$f_{i,Q}: 0.06 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 12.37 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.73 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 14.43 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.64 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 10.82 \text{ mm}$	CUMPLE
B107 - B100	$f_{i,Q}: 0.15 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 12.37 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.59 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 14.43 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.33 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 10.82 \text{ mm}$	CUMPLE
B100 - B99	$f_{i,Q}: 0.15 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 12.37 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.56 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 14.43 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.30 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 10.82 \text{ mm}$	CUMPLE
B99 - B109	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.02 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.36 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.77 \text{ mm}$	CUMPLE
B108 - B110	$f_{i,Q}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 5.49 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.34 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 6.40 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.29 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 4.80 \text{ mm}$	CUMPLE
PC39 - B96	$f_{i,Q}: 1.45 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 12.94 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 5.11 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 15.10 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 4.77 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 11.32 \text{ mm}$	CUMPLE
B96 - B110	$f_{i,Q}: 1.85 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 12.94 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 6.57 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 15.10 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 5.94 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 11.32 \text{ mm}$	CUMPLE
B110 - B211	$f_{i,Q}: 1.76 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 12.94 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 6.29 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 15.10 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 5.61 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 11.32 \text{ mm}$	CUMPLE
B211 - PC38	$f_{i,Q}: 0.19 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.69 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.53 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.98 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.06 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.48 \text{ mm}$	CUMPLE
B86 - PC19	$f_{i,Q}: 0.06 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.55 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.18 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.14 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.22 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.10 \text{ mm}$	CUMPLE
PC19 - B79	$f_{i,Q}: 0.31 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 19.38 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.68 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 22.60 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.65 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 16.95 \text{ mm}$	CUMPLE
B79 - PC20	$f_{i,Q}: 1.24 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 19.38 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 10.69 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 22.60 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 9.55 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 16.95 \text{ mm}$	CUMPLE
B210 - B83	$f_{i,Q}: 0.18 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 14.09 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.18 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 31.33 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.94 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 26.66 \text{ mm}$	CUMPLE
B83 - PC13	$f_{i,Q}: 0.15 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 14.46 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.15 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 31.33 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.91 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 26.66 \text{ mm}$	CUMPLE
PC13 - B84	$f_{i,Q}: 0.18 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 13.90 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.37 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 16.29 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.11 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 12.01 \text{ mm}$	CUMPLE
B84 - PC14	$f_{i,Q}: 0.18 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 13.90 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.37 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 16.29 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.11 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 12.01 \text{ mm}$	CUMPLE
PC14 - B209	$f_{i,Q}: 0.96 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 20.62 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 10.35 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 24.05 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 8.97 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 18.04 \text{ mm}$	CUMPLE
PC32 - PC27	$f_{i,Q}: 0.42 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 15.37 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.40 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 17.93 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.80 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.45 \text{ mm}$	CUMPLE
PC27 - B29	$f_{i,Q}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 9.14 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.31 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 10.62 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.29 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 8.43 \text{ mm}$	CUMPLE
B29 - PCC1	$f_{i,Q}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 9.14 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.32 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 10.62 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.30 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 8.43 \text{ mm}$	CUMPLE
PCC1 - B162	$f_{i,Q}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 7.97 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.29 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 9.30 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.21 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 6.97 \text{ mm}$	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Comprobaciones de flecha				
Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Mín.}(L/300, L/500 + 10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
B81 - PC21	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 0.98 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.14 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.86 \text{ mm}$	CUMPLE
PC21 - PC16	$f_{i,Q}: 0.37 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 15.09 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.98 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 17.61 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.51 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.21 \text{ mm}$	CUMPLE
PC16 - PC11	$f_{i,Q}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.25 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.21 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 10.08 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.18 \text{ mm}$	CUMPLE
PC11 - B210	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 0.14 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 0.16 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.12 \text{ mm}$	CUMPLE
B31 - PC33	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 0.66 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 0.77 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.58 \text{ mm}$	CUMPLE
PC33 - PC28	$f_{i,Q}: 0.52 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 16.43 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.61 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 19.17 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.98 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 14.38 \text{ mm}$	CUMPLE
PC29 - PC34	$f_{i,Q}: 1.42 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 19.32 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 5.65 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 22.54 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 4.56 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 16.90 \text{ mm}$	CUMPLE
B82 - PC22	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.53 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.78 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.34 \text{ mm}$	CUMPLE
PC22 - B83	$f_{i,Q}: 0.72 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 58.17 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 4.11 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 50.72 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 5.31 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 50.90 \text{ mm}$	CUMPLE
B101 - B86	$f_{i,Q}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 11.39 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.25 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 13.29 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.17 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 9.97 \text{ mm}$	CUMPLE
PC36 - PCC6	$f_{i,Q}: 0.27 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 16.21 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.34 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 18.91 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.71 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 14.19 \text{ mm}$	CUMPLE
PCC6 - PC31	$f_{i,Q}: 0.08 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 13.53 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.64 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 15.78 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.49 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 11.84 \text{ mm}$	CUMPLE
PC31 - PC25	$f_{i,Q}: 0.18 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 13.82 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.26 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 16.13 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.97 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 12.09 \text{ mm}$	CUMPLE
B213 - PC39	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.93 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.33 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.00 \text{ mm}$	CUMPLE
PC39 - PC39	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 5.57 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.23 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 6.50 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.22 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 4.88 \text{ mm}$	CUMPLE
PC39 - B79	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 5.05 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.13 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 5.89 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.14 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 4.42 \text{ mm}$	CUMPLE
B99 - B107	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 7.53 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.19 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 6.91 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.10 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.90 \text{ mm}$	CUMPLE
B100 - B108	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.29 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.11 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 5.00 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.10 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.75 \text{ mm}$	CUMPLE
B108 - B114	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.29 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.15 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 5.00 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.13 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.75 \text{ mm}$	CUMPLE
B99 - B110	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.15 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.11 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.84 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.08 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.63 \text{ mm}$	CUMPLE
B110 - B211	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.15 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.10 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.84 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.08 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.63 \text{ mm}$	CUMPLE
B109 - PC38	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.09 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.61 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.71 \text{ mm}$	CUMPLE
B79 - PC3	$f_{i,Q}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 7.72 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.96 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 9.01 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.80 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 6.76 \text{ mm}$	CUMPLE
PC3 - PC2	$f_{i,Q}: 0.31 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 13.47 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.11 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 15.78 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.82 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 11.74 \text{ mm}$	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Comprobaciones de flecha				
Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Mín.}(L/300, L/500 + 10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
PC2 - PC1	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 7.33 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.15 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 7.40 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.16 \text{ mm}$	CUMPLE
PC1 - B77	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.23 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.43 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.08 \text{ mm}$	CUMPLE
B96 - B223	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 10.98 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.34 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 11.69 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.50 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 9.61 \text{ mm}$	CUMPLE
PC20 - PC15	$f_{i,Q}: 0.08 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 9.57 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.50 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 11.16 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.40 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.78 \text{ mm}$	CUMPLE
PC15 - B209	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.79 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.09 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.57 \text{ mm}$	CUMPLE

## 4.- PS + 7.60

Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)																				Estado
	Disp.	Arm.	Q	Q.S.	N.M	N.M.S.	T <sub>1</sub>	T <sub>2</sub>	T <sub>3</sub>	T.NM.	TV <sub>1</sub>	TV <sub>2</sub>	TV <sub>3</sub>	T.Geom.	T.Disp. <sub>a</sub>	T.Disp. <sub>b</sub>	Disp. S.	Cap. S.			
B31 - PC9	Cumple	Cumple	'0.369 m' η = 69.4	'0.308 m' η = 63.3	'PC31' η = 93.4	'PC31' η = 83.4	'0.848 m' η = 17.1	'5.369 m' η = 56.9	'1.369 m' η = 19.8	'0.315 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.869 m' η = 11.5	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.869 m' Cumple	'0.315 m' Cumple	'0.315 m' Cumple	'0.315 m' Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	'5.915 m' Cumple h = 93.4	CUMPLE	
B39 - PC6	Cumple	Cumple	'6.929 m' η = 78.0	'6.929 m' η = 67.5	'7.060 m' η = 90.0	'PC9' η = 77.2	'7.224 m' η = 39.7	'6.412 m' η = 40.8	'1.891 m' η = 13.4	'6.929 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'7.237 m' η = 44.8	N.P. <sup>(1)</sup>	'6.929 m' Cumple	'0.308 m' Cumple	'0.308 m' Cumple	'0.308 m' Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.308 m' Cumple	CUMPLE	
B56 - PC3	Cumple	Cumple	'6.866 m' η = 67.6	'6.866 m' η = 73.5	'6.925 m' η = 93.4	'6.925 m' η = 87.0	'6.175 m' η = 27.1	'6.175 m' η = 31.5	'6.175 m' η = 21.9	'0.308 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'6.988 m' η = 19.1	N.P. <sup>(1)</sup>	'6.721 m' Cumple	'0.308 m' Cumple	'0.308 m' Cumple	'0.308 m' Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	'6.564 m' Cumple h = 93.4	CUMPLE	
B71 - B37	Cumple	Cumple	'12.980 m' η = 39.6	'12.446 m' η = 57.2	'12.180 m' η = 61.6	'12.180 m' η = 55.0	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 61.6	
B24 - B64	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 38.1	'0.308 m' η = 43.0	'PC24' η = 63.9	'PC24' η = 71.1	'0.092 m' η = 7.0	'0.358 m' η = 24.3	'0.358 m' η = 6.9	'0.358 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.092 m' η = 5.1	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.358 m' Cumple	'0.358 m' Cumple	'0.358 m' Cumple	'0.358 m' Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 71.1	
B4 - B42	Cumple	Cumple	'0.000 m' η = 18.3	'0.000 m' η = 28.5	'B42' η = 40.3	'B42' η = 43.2	'0.459 m' η = 4.7	'0.459 m' η = 16.4	'0.459 m' η = 4.7	'0.487 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.487 m' η = 1.4	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.459 m' Cumple	'0.459 m' Cumple	'0.459 m' Cumple	'0.459 m' Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	'1.897 m' Cumple h = 43.2	CUMPLE	
B12 - B60	Cumple	Cumple	'1.602 m' η = 18.7	'1.602 m' η = 20.7	'B42' η = 40.3	'B42' η = 33.8	'0.740 m' η = 4.5	'0.740 m' η = 15.8	'0.740 m' η = 5.4	'0.754 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.754 m' η = 1.0	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.740 m' Cumple	'0.740 m' Cumple	'0.740 m' Cumple	'0.740 m' Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 40.3	
B54 - B55	Cumple	Cumple	'2.110 m' η = 34.0	'2.110 m' η = 20.4	'B54' η = 46.4	'B54' η = 34.9	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 46.4	
B39 - B31	Cumple	Cumple	'0.208 m' η = 50.6	'0.208 m' η = 50.6	'B31' η = 97.4	'PC39' η = 98.4	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.912 m' Cumple	CUMPLE h = 98.4	
B1 - PC38	Cumple	Cumple	'3.226 m' η = 85.4	'3.226 m' η = 64.6	'B31' η = 99.0	'3.300 m' η = 93.4	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 99.0	
B31 - PC16	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 54.9	'4.975 m' η = 87.5	'PC21' η = 46.6	'PC21' η = 93.0	'0.000 m' η = 18.4	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' η = 14.0	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.694 m' Cumple h = 93.0	CUMPLE	
B16 - PC11	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 25.0	'2.866 m' η = 91.3	'3.061 m' η = 22.6	'2.928 m' η = 94.2	'0.000 m' η = 5.6	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' η = 7.7	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.661 m' Cumple h = 94.2	CUMPLE	
B11 - B23	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 20.6	'0.308 m' η = 29.8	'0.102 m' η = 31.9	'PC11' η = 56.8	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 56.8	
B2 - B28	Cumple	Cumple	'0.087 m' Cumple	'8.289 m' η = 37.9	'8.289 m' η = 52.0	'B28' η = 74.5	'B28' η = 80.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.087 m' Cumple h = 80.1	CUMPLE	
B8 - PC24	Cumple	Cumple	'0.000 m' η = 23.9	'0.922 m' η = 28.6	'B28' η = 49.3	'1.007 m' η = 65.0	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 65.0	
B24 - PC39	Cumple	Cumple	'0.936 m' η = 16.2	'0.308 m' η = 58.6	'PC24' η = 24.0	'PC39' η = 95.9	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.308 m' Cumple	CUMPLE h = 95.9	
B12 - B54	Cumple	Cumple	'0.679 m' η = 7.7	'0.679 m' η = 6.4	'B54' η = 18.0	'B54' η = 29.8	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 29.8	
B54 - B93	Cumple	Cumple	'0.188 m' η = 5.4	'0.188 m' η = 6.3	'B93' η = 12.8	'B54' η = 25.6	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 25.6	
B72 - B55	Cumple	Cumple	'0.000 m' η = 13.5	'0.000 m' η = 10.3	'B55' η = 73.5	'B55' η = 48.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.990 m' Cumple	CUMPLE h = 73.5	
B55 - Pórtico 6	Cumple	Cumple	'0.222 m' η = 5.9	'0.222 m' η = 4.4	'B55' η = 68.0	'B55' η = 44.2	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 68.0	
B71 - PC38	Cumple	Cumple	'0.961 m' η = 15.4	'0.961 m' η = 35.6	'1.269 m' η = 31.3	'PC38' η = 94.9	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 94.9	
PC3 - PC2	Cumple	Cumple	'0.455 m' η = 37.4	'4.535 m' η = 86.8	'PC3' η = 32.9	'PC3' η = 94.3	'4.782 m' η = 7.6	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'4.188 m' Cumple	CUMPLE h = 94.3	
PC2 - PC1	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 19.5	'0.308 m' η = 68.7	'0.146 m' η = 20.3	'0.146 m' η = 90.7	'2.567 m' η = 27.7	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'2.567 m' η = 30.2	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.679 m' Cumple	CUMPLE h = 90.7	
PC19 - B79	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 63.2	'0.308 m' η = 64.2	'PC19' η = 78.0	'PC19' η = 76.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 78.0	
B79 - B78	Cumple	Cumple	'0.000 m' η = 21.4	'0.000 m' η = 17.2	'0.987 m' η = 63.0	'0.987 m' η = 45.3	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.315 m' Error	ERROR	
B78 - PC20	Cumple	Cumple	'3.625 m' η = 91.2	'3.625 m' η = 83.4	'3.726 m' η = 84.1	'3.726 m' η = 78.0	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 91.2	
PC31 - PC25	Cumple	Cumple	'0.531 m' η = 43.0	'0.531 m' η = 46.1	'4.838 m' η = 72.4	'4.838 m' η = 81.7	'0.696 m' η = 25.9	'0.696 m' η = 77.6	'0.696 m' η = 25.2	'0.713 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.696 m' η = 14.6	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.696 m' Cumple	'0.431 m' Cumple	'0.431 m' Cumple	'0.431 m' Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	'4.141 m' Cumple	CUMPLE h = 81.7	
PC25 - B84	Cumple	Cumple	'0.348 m' η = 24.2	'0.348 m' η = 31.9	'PC25' η = 48.3	'PC25' η = 50.8	'0.348 m' η = 6.2	'0.348 m' η = 21.4	'2.712 m' η = 7.7	'1.892 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'2.712 m' η = 1.8	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.348 m' Cumple	'0.348 m' Cumple	'0.348 m' Cumple	'0.348 m' Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	'2.315 m' Cumple	CUMPLE h = 50.8	
B64 - PC39	Cumple	Cumple	'1.012 m' η = 22.6	'1.012 m' η = 33.3	'1.320 m' η = 32.1	'PC39' η = 113.4	'1.103 m' η = 11.4	'0.836 m' η = 11.4	'0.836 m' η = 7.2	'0.883 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'1.179 m' η = 7.7	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.929 m' Cumple	'0.436 m' Cumple	'0.436 m' Cumple	'0.436 m' Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 62.9	
PC39 - PC39	Cumple	Cumple	'0.208 m' η = 27.1	'1.742 m' η = 60.7	'1.950 m' η = 47.2	'PC39' η = 87.9	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.208 m' Cumple	CUMPLE h = 87.9	
PC39 - B79	Cumple	Cumple	'0.309 m' η = 44.1	'0.309 m' η = 48.0	'PC39' η = 42.9	'PC39' η = 61.7	'0.059 m' η = 9.3	'1.233 m' η = 26.9	'1.233 m' η = 7.6	'0.309 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.059 m' η = 5.6	N.P. <sup>(1)</sup>	'1.233 m' Cumple	'0.309 m' Cumple	'0.309 m' Cumple	'0.309 m' Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 61.7	
B31 - B78	Cumple	Cumple	'0.000 m' η = 67.3	'0.000 m' η = 69.2	'B31' η = 19.2	'B31' η = 25.0	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 69.2	
PC20 - PC15	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 36.9	'3.040 m' η = 79.6	'PC20' η = 49.3	'3.235 m' η = 90.3	'0.000 m' η = 22.9	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' η = 14.9	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'2.701 m' Cumple	CUMPLE h = 90.3	
PC15 - B80	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 6.1	'0.308 m' η = 10.8	'0.470 m' η = 36.8	'PC15' η = 41.7	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.470 m' Cumple	CUMPLE h = 41.7	



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)										Estado	
	Disp.	Arm.	Q	Q S.	N,M	N,M S.	T <sub>c</sub>	TV <sub>x</sub>	TV <sub>y</sub>	Disp. S.		Cap. S
PC1 - B37	Cumple	Cumple	'PC1' η = 6.4	'PC1' η = 14.9	'PC1' η = 11.2	'PC1' η = 50.6	'0.000 m' η = 13.1	N.P. <sup>(3)</sup>	'0.000 m' η = 4.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Error <sup>(1)</sup>	ERROR

## Notación:

Disp.: Disposiciones relativas a las armaduras

Arm.: Armadura mínima y máxima

Q: Estado límite de agotamiento frente a cortante (combinaciones no sísmicas)

Q S.: Estado límite de agotamiento frente a cortante (combinaciones sísmicas)

N,M: Estado límite de agotamiento frente a solicitaciones normales (combinaciones no sísmicas)

N,M S.: Estado límite de agotamiento frente a solicitaciones normales (combinaciones sísmicas)

T<sub>c</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Compresión oblicua.

T<sub>st</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Tracción en el alma.

T<sub>sl</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Tracción en las armaduras longitudinales.

TNM<sub>x</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y esfuerzos normales. Flexión alrededor del eje X.

TV<sub>x</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje X. Compresión oblicua

TV<sub>y</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje Y. Compresión oblicua

TV<sub>xs</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje X. Tracción en el alma.

TV<sub>ys</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje Y. Tracción en el alma.

T<sub>Geom</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Relación entre las dimensiones de la sección.

T<sub>Disp-sl</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Separación entre las barras de la armadura longitudinal.

T<sub>Disp-st</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Separación entre las barras de la armadura transversal.

Disp. S.: Criterios de diseño por sismo

Cap. S: Diseño por capacidad. Esfuerzo cortante en vigas.

x: Distancia al origen de la barra

h: Coeficiente de aprovechamiento (%)

N.P.: No procede

-: -

Comprobaciones que no proceden (N.P.):

<sup>(1)</sup> La comprobación del estado límite de agotamiento por torsión no procede, ya que no hay momento torsor.

<sup>(2)</sup> Debido a las características de aceleración sísmica de la zona y ductilidad de diseño de la estructura, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.

<sup>(3)</sup> No hay interacción entre torsión y cortante para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.

<sup>(4)</sup> La comprobación no procede, ya que no hay interacción entre torsión y esfuerzos normales.

<sup>(5)</sup> No hay esfuerzos que produzcan tensiones normales para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.

Errores:

<sup>(1)</sup> No cumple: 'Diseño por capacidad. Esfuerzo cortante en vigas.'

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C,sup.}$	$W_{k,C,lat.Der.}$	$W_{k,C,inf.}$	$W_{k,C,lat.12q.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fis}$	
PC31 - PC9	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC9 - PC6	x: 7.237 m Cumple	x: 7.237 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC6 - PC3	x: 0 m Cumple	x: 7.174 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 6.956 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B71 - B37	x: 12.446 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	CUMPLE
B25 - B28	x: 2.211 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC24 - B64	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
B64 - B42	x: 1.897 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
B42 - B60	x: 0.49 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
B54 - B55	x: 0.491 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC39 - B31	x: 1.292 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 1.292 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 1.27 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B31 - PC38	x: 3.534 m Cumple	x: 3.534 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 3.534 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B25 - PC21	x: 1.029 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC21 - PC16	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC16 - PC11	x: 3.174 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C,sup.}$	$W_{k,C,lat.Der.}$	$W_{k,C,inf.}$	$W_{k,C,lat.Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fis}$	
PC11 - B23	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
B82 - B28	x: 8.289 m Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	x: 0.087 m Cumple	CUMPLE
B28 - PC24	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC24 - PC39	x: 1.244 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
B42 - B54	x: 0.922 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
B54 - B93	x: 0.157 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
B72 - B55	x: 0.99 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
B55 - Pórtico 6	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
B71 - PC38	x: 1.269 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC3 - PC2	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC2 - PC1	x: 2.567 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC1 - B37	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC19 - B79	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B79 - B78	x: 1.116 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
B78 - PC20	x: 3.933 m Cumple	x: 3.933 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 3.83 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC31 - PC25	x: 4.838 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 4.838 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC25 - B84	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
B64 - PC39	x: 1.32 m Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC39 - PC39	x: 1.809 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC39 - B79	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
B31 - B78	x: 3.686 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC20 - PC15	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC15 - B80	x: 0.203 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C,sup.}$	$W_{k,C,lat.Der.}$	$W_{k,C,inf.}$	$W_{k,C,lat.Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fis}$	
B26 - PC3	x: 1.711 m Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(3)</sup> CUMPLE

## Notación:

$\sigma_c$ : Fisuración por compresión  
 $W_{k,C,sup.}$ : Fisuración por tracción: Cara superior  
 $W_{k,C,lat.Der.}$ : Fisuración por tracción: Cara lateral derecha  
 $W_{k,C,inf.}$ : Fisuración por tracción: Cara inferior  
 $W_{k,C,lat.Izq.}$ : Fisuración por tracción: Cara lateral izquierda  
 $s_{sr}$ : Área mínima de armadura  
 $V_{fis}$ : Fisuración por cortante  
 $x$ : Distancia al origen de la barra  
 $h$ : Coeficiente de aprovechamiento (%)  
 $N.P.$ : No procede  
 $-$ : -





# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Comprobaciones que no proceden (N.P.):

(1) La comprobación no procede, ya que no hay ninguna armadura traccionada.

(2) La comprobación no procede, ya que la tensión de tracción máxima en el hormigón no supera la resistencia a tracción del mismo.

(3) No hay esfuerzos que produzcan tensiones normales para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.

Comprobaciones de flecha				
Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Mín.}(L/300, L/500 + 10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
PC31 - PC9	$f_{i,Q}: 0.86 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 18.88 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 5.54 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 22.02 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 4.61 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 16.52 \text{ mm}$	CUMPLE
PC9 - PC6	$f_{i,Q}: 0.91 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 20.68 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 9.11 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 24.12 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 7.59 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 18.09 \text{ mm}$	CUMPLE
PC6 - PC3	$f_{i,Q}: 1.16 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 20.50 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 10.04 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 23.91 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 7.85 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 17.93 \text{ mm}$	CUMPLE
B71 - B37	$f_{i,Q}: 0.37 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 42.89 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 5.67 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 40.49 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 4.17 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 18.89 \text{ mm}$	CUMPLE
B25 - B28	$f_{i,Q}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 15.06 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.09 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 43.05 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.76 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 41.31 \text{ mm}$	CUMPLE
PC24 - B64	$f_{i,Q}: 0.09 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.48 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.68 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 9.89 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.74 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.42 \text{ mm}$	CUMPLE
B64 - B42	$f_{i,Q}: 0.15 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 12.45 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.95 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 14.52 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.71 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 10.89 \text{ mm}$	CUMPLE
B42 - B60	$f_{i,Q}: 0.16 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 12.45 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.99 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 14.52 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.74 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 10.89 \text{ mm}$	CUMPLE
B54 - B55	$f_{i,Q}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.03 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.31 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 7.03 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.22 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.27 \text{ mm}$	CUMPLE
PC39 - B31	$f_{i,Q}: 0.31 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 14.79 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.90 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 17.25 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.52 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 12.94 \text{ mm}$	CUMPLE
B31 - PC38	$f_{i,Q}: 0.38 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 14.79 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.39 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 17.25 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.83 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 12.94 \text{ mm}$	CUMPLE
B25 - PC21	$f_{i,Q}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 5.88 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.37 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 6.86 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.85 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.15 \text{ mm}$	CUMPLE
PC21 - PC16	$f_{i,Q}: 0.27 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 15.09 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.03 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 17.61 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.51 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.21 \text{ mm}$	CUMPLE
PC16 - PC11	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 7.61 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.19 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 10.00 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.77 \text{ mm}$	CUMPLE
PC11 - B23	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.44 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.35 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 5.69 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.31 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 4.27 \text{ mm}$	CUMPLE
B82 - B28	$f_{i,Q}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.43 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.08 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 25.89 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.27 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.25 \text{ mm}$	CUMPLE
B28 - PC24	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 21.39 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.42 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 25.89 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.35 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 20.26 \text{ mm}$	CUMPLE
PC24 - PC39	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.56 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.15 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.88 \text{ mm}$	CUMPLE
B42 - B54	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.17 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.87 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.65 \text{ mm}$	CUMPLE
B54 - B93	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.17 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.87 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.65 \text{ mm}$	CUMPLE
B72 - B55	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.46 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.12 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 5.21 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.09 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.90 \text{ mm}$	CUMPLE
B55 - Pórtico 6	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.46 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.06 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 5.21 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.90 \text{ mm}$	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Comprobaciones de flecha				
Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Mín.}(L/300, L/500 + 10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
B71 - PC38	$f_{i,Q}$ : 0.00 mm $f_{i,Q,lim}$ : 3.63 mm	$f_{T,max}$ : 0.01 mm $f_{T,lim}$ : 4.23 mm	$f_{A,max}$ : 0.06 mm $f_{A,lim}$ : 3.17 mm	CUMPLE
B26 - PC3	$f_{i,Q}$ : 0.72 mm $f_{i,Q,lim}$ : 9.78 mm	$f_{T,max}$ : 2.73 mm $f_{T,lim}$ : 11.41 mm	$f_{A,max}$ : 2.51 mm $f_{A,lim}$ : 8.56 mm	CUMPLE
PC3 - PC2	$f_{i,Q}$ : 0.16 mm $f_{i,Q,lim}$ : 13.01 mm	$f_{T,max}$ : 1.35 mm $f_{T,lim}$ : 15.70 mm	$f_{A,max}$ : 0.09 mm $f_{A,lim}$ : 1.04 mm	CUMPLE
PC2 - PC1	$f_{i,Q}$ : 0.00 mm $f_{i,Q,lim}$ : 7.33 mm	$f_{T,max}$ : 0.02 mm $f_{T,lim}$ : 1.64 mm	$f_{A,max}$ : 0.13 mm $f_{A,lim}$ : 2.72 mm	CUMPLE
PC1 - B37	$f_{i,Q}$ : 0.00 mm $f_{i,Q,lim}$ : 0.72 mm	$f_{T,max}$ : 0.00 mm $f_{T,lim}$ : 0.84 mm	$f_{A,max}$ : 0.00 mm $f_{A,lim}$ : 0.63 mm	CUMPLE
PC19 - B79	$f_{i,Q}$ : 0.26 mm $f_{i,Q,lim}$ : 19.38 mm	$f_{T,max}$ : 1.82 mm $f_{T,lim}$ : 22.60 mm	$f_{A,max}$ : 1.76 mm $f_{A,lim}$ : 16.95 mm	CUMPLE
B79 - B78	$f_{i,Q}$ : 0.85 mm $f_{i,Q,lim}$ : 19.38 mm	$f_{T,max}$ : 5.79 mm $f_{T,lim}$ : 22.60 mm	$f_{A,max}$ : 4.86 mm $f_{A,lim}$ : 16.95 mm	CUMPLE
B78 - PC20	$f_{i,Q}$ : 1.03 mm $f_{i,Q,lim}$ : 19.38 mm	$f_{T,max}$ : 7.07 mm $f_{T,lim}$ : 22.60 mm	$f_{A,max}$ : 5.72 mm $f_{A,lim}$ : 16.95 mm	CUMPLE
PC31 - PC25	$f_{i,Q}$ : 0.21 mm $f_{i,Q,lim}$ : 13.82 mm	$f_{T,max}$ : 1.73 mm $f_{T,lim}$ : 16.13 mm	$f_{A,max}$ : 1.35 mm $f_{A,lim}$ : 12.09 mm	CUMPLE
PC25 - B84	$f_{i,Q}$ : 0.03 mm $f_{i,Q,lim}$ : 7.41 mm	$f_{T,max}$ : 0.19 mm $f_{T,lim}$ : 7.44 mm	$f_{A,max}$ : 0.08 mm $f_{A,lim}$ : 2.31 mm	CUMPLE
B64 - PC39	$f_{i,Q}$ : 0.00 mm $f_{i,Q,lim}$ : 3.77 mm	$f_{T,max}$ : 0.03 mm $f_{T,lim}$ : 4.40 mm	$f_{A,max}$ : 0.05 mm $f_{A,lim}$ : 3.30 mm	CUMPLE
PC39 - PC39	$f_{i,Q}$ : 0.02 mm $f_{i,Q,lim}$ : 5.57 mm	$f_{T,max}$ : 0.15 mm $f_{T,lim}$ : 6.50 mm	$f_{A,max}$ : 0.14 mm $f_{A,lim}$ : 4.88 mm	CUMPLE
PC39 - B79	$f_{i,Q}$ : 0.00 mm $f_{i,Q,lim}$ : 4.82 mm	$f_{T,max}$ : 0.10 mm $f_{T,lim}$ : 5.63 mm	$f_{A,max}$ : 0.11 mm $f_{A,lim}$ : 4.22 mm	CUMPLE
B31 - B78	$f_{i,Q}$ : 0.04 mm $f_{i,Q,lim}$ : 10.72 mm	$f_{T,max}$ : 0.13 mm $f_{T,lim}$ : 12.50 mm	$f_{A,max}$ : 0.06 mm $f_{A,lim}$ : 1.66 mm	CUMPLE
PC20 - PC15	$f_{i,Q}$ : 0.06 mm $f_{i,Q,lim}$ : 9.57 mm	$f_{T,max}$ : 0.58 mm $f_{T,lim}$ : 10.92 mm	$f_{A,max}$ : 0.43 mm $f_{A,lim}$ : 7.86 mm	CUMPLE
PC15 - B80	$f_{i,Q}$ : 0.00 mm $f_{i,Q,lim}$ : 2.44 mm	$f_{T,max}$ : 0.07 mm $f_{T,lim}$ : 2.84 mm	$f_{A,max}$ : 0.06 mm $f_{A,lim}$ : 2.13 mm	CUMPLE

Producido por una versión educativa de CYPE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

## 2.5.- PT +10.75

Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)																	Estado			
	Disp.	Arm.	Q	Q.S	N.M	N.M.S.	T <sub>1</sub>	T <sub>2</sub>	T <sub>3</sub>	T <sub>NM</sub>	TV <sub>1</sub>	TV <sub>2</sub>	TV <sub>3</sub>	TV <sub>4</sub>	T.Geom.	T.Disp. <sub>u</sub>	T.Disp. <sub>u</sub>		Disp. S.	Cap. S	
PC31 - PC9	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 58.8	'0.308 m' η = 49.8	'PC31' η = 93.5	'6.607 m' η = 81.0	'0.418 m' η = 24.6	'3.906 m' η = 29.7	'0.439 m' η = 12.5	'3.906 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.418 m' η = 17.3	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.418 m' Cumple	'0.418 m' Cumple	'0.418 m' Cumple	'0.418 m' Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	'5.918 m' Cumple	CUMPLE h = 93.5	
PC9 - PC6	Cumple	Cumple	'6.929 m' η = 75.0	'6.929 m' η = 64.0	'7.102 m' η = 94.2	'PC9' η = 82.8	'6.711 m' η = 24.7	'6.711 m' η = 43.5	'6.711 m' η = 12.6	'2.193 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'6.727 m' η = 19.8	N.P. <sup>(1)</sup>	'6.727 m' Cumple	'0.860 m' Cumple	'0.860 m' Cumple	'0.860 m' Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.308 m' Cumple	CUMPLE h = 94.2	
PC6 - PC3	Cumple	Cumple	'6.866 m' η = 55.5	'6.866 m' η = 64.7	'6.904 m' η = 94.2	'6.904 m' η = 86.4	'0.224 m' η = 39.6	'4.224 m' η = 43.2	'4.224 m' η = 17.7	'4.224 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.224 m' η = 35.2	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.474 m' Cumple	'0.474 m' Cumple	'0.474 m' Cumple	'0.474 m' Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	'6.474 m' Cumple	CUMPLE h = 94.2	
B20 - B19	Cumple	Cumple	'7.826 m' η = 71.0	'7.826 m' η = 66.5	'B20' η = 47.5	'B20' η = 36.8	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 71.0
PC24 - B194	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 43.4	'0.308 m' η = 54.8	'PC24' η = 71.0	'B194' η = 82.5	'0.000 m' η = 6.3	'6.085 m' η = 15.6	'6.119 m' η = 4.8	'6.119 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'6.119 m' η = 3.4	N.P. <sup>(1)</sup>	'6.119 m' Cumple	'6.085 m' Cumple	'6.085 m' Cumple	'6.085 m' Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.308 m' Cumple	CUMPLE h = 82.5	
B194 - B202	Cumple	Cumple	'0.000 m' η = 9.7	'0.723 m' η = 16.1	'0.675 m' η = 33.3	'B194' η = 72.8	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.415 m' Cumple	CUMPLE h = 72.8
B176 - B30	Cumple	Cumple	'2.035 m' η = 24.7	'2.035 m' η = 16.3	'0.614 m' η = 21.6	'0.739 m' η = 18.2	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'1.827 m' Cumple	CUMPLE h = 24.7
PC39 - B182	Cumple	Cumple	'0.208 m' η = 53.5	'0.208 m' η = 55.4	'B182' η = 82.8	'PC39' η = 85.0	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.208 m' Cumple	CUMPLE h = 85.0
B182 - PC38	Cumple	Cumple	'2.430 m' η = 66.7	'1.639 m' η = 55.7	'2.738 m' η = 89.8	'2.738 m' η = 93.7	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 93.7
B30 - PC20	Cumple	Cumple	'2.727 m' η = 91.4	'2.727 m' η = 81.8	'2.888 m' η = 90.4	'2.888 m' η = 81.2	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 91.4
PC21 - PC16	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 58.7	'4.975 m' η = 90.7	'PC21' η = 49.4	'PC21' η = 94.1	'0.000 m' η = 22.5	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.691 m' Cumple	CUMPLE h = 94.1
PC16 - PC11	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 23.6	'2.866 m' η = 89.6	'PC16' η = 19.9	'PC16' η = 95.5	'0.000 m' η = 5.6	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.658 m' Cumple	CUMPLE h = 95.5
PC11 - B32	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 3.3	'PC11' η = 11.6	'0.200 m' η = 16.5	'PC11' η = 56.9	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.308 m' Cumple	CUMPLE h = 56.9
B39 - PC24	Cumple	Cumple	'0.507 m' η = 8.4	'0.925 m' η = 14.9	'0.925 m' η = 30.8	'0.473 m' η = 62.1	'0.490 m' η = 9.7	'0.490 m' η = 14.9	'0.490 m' η = 8.9	'0.507 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.490 m' η = 4.5	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.490 m' Cumple	'0.473 m' Cumple	'0.473 m' Cumple	'0.473 m' Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 62.1	
PC31 - PC25	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 77.1	'0.318 m' η = 70.7	'PC31' η = 88.6	'PC31' η = 95.0	'0.336 m' η = 24.6	'2.746 m' η = 53.2	'2.746 m' η = 21.7	'0.336 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' η = 24.2	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.336 m' Cumple	'0.336 m' Cumple	'0.336 m' Cumple	'0.336 m' Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	'4.171 m' Cumple	CUMPLE h = 95.0	
PC25 - B197	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 28.2	'0.308 m' η = 37.3	'PC25' η = 57.6	'PC25' η = 81.2	'2.452 m' η = 9.2	'2.452 m' η = 13.1	'2.452 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.044 m' η = 3.9	N.P. <sup>(1)</sup>	'2.452 m' Cumple	'0.522 m' Cumple	'0.522 m' Cumple	'0.522 m' Cumple	'0.522 m' Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.668 m' Cumple	CUMPLE h = 81.2	
B197 - PC39	Cumple	Cumple	'0.936 m' η = 17.9	'0.936 m' η = 26.5	'1.244 m' η = 33.8	'PC39' η = 63.6	'1.024 m' η = 35.4	'0.757 m' η = 17.5	'0.757 m' η = 15.0	'0.757 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'1.041 m' η = 27.3	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.757 m' Cumple	'0.224 m' Cumple	'0.224 m' Cumple	'0.224 m' Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 63.6	
PC39 - PC39	Cumple	Cumple	'1.247 m' η = 21.3	'1.742 m' η = 53.9	'1.950 m' η = 49.6	'PC39' η = 89.3	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.208 m' Cumple	CUMPLE h = 89.3
PC39 - B178	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 41.6	'0.308 m' η = 44.8	'0.308 m' η = 34.7	'0.308 m' η = 50.0	'1.230 m' η = 16.0	'1.230 m' η = 72.2	'1.230 m' η = 14.5	'0.463 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'1.247 m' η = 7.0	N.P. <sup>(1)</sup>	'1.230 m' Cumple	'0.430 m' Cumple	'0.430 m' Cumple	'0.430 m' Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 72.2	
B178 - B176	Cumple	Cumple	'0.528 m' η = 15.5	'0.528 m' η = 9.9	'B176' η = 18.4	'B176' η = 29.7	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 29.7
B176 - B182	Cumple	Cumple	'B176' η = 6.4	'0.512 m' η = 6.7	'B176' η = 17.0	'B176' η = 27.4	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 27.4
B182 - B30	Cumple	Cumple	'0.000 m' η = 84.2	'0.000 m' η = 69.1	'B84' η = 41.2	'B84' η = 32.9	'0.000 m' η = 7.5	'0.000 m' η = 14.9	'0.000 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' η = 9.5	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' Cumple	'0.000 m' Cumple	'0.000 m' Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	'3.301 m' Cumple	CUMPLE	
B30 - B34	Cumple	Cumple	'0.000 m' η = 5.2	'0.000 m' η = 6.6	'B30' η = 49.6	'B30' η = 31.3	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.528 m' Cumple	CUMPLE h = 49.6
B34 - B180	Cumple	Cumple	'0.512 m' η = 7.0	'0.512 m' η = 5.0	'B30' η = 46.6	'B30' η = 29.0	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 46.6
B180 - B20	Cumple	Cumple	'PC9' η = 51.6	'PC9' η = 43.6	'PC9' η = 87.3	'PC9' η = 77.5	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.308 m' Cumple	CUMPLE h = 87.3
B20 - PC8	Cumple	Cumple	'4.047 m' η = 57.0	'4.047 m' η = 74.2	'4.355 m' η = 55.9	'4.355 m' η = 66.0	'4.309 m' η = 11.0	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'4.355 m' η = 10.2	N.P. <sup>(1)</sup>	'4.355 m' η = 2.8	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 74.2
PC8 - PC7	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 37.7	'2.912 m' η = 79.0	'PC8' η = 39.2	'PC8' η = 74.1	'3.154 m' η = 6.6	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.487 m' Cumple	CUMPLE h = 79.0
PC7 - PC5	Cumple	Cumple	'PC7' η = 3.7	'PC7' η = 7.9	'0.117 m' η = 25.5	'PC7' η = 48.7	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.355 m' Cumple	CUMPLE h = 48.7
PC5 - PC5	Cumple	Cumple	'3.333 m' η = 79.8	'3.333 m' η = 89.4	'2.799 m' η = 91.9	'PC6' η = 78.2	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'4.798 m' Cumple	CUMPLE h = 91.9
PC5 - PC4	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 35.4	'0.308 m' η = 69.6	'3.418 m' η = 21.8	'0.156 m' η = 79.7	'3.356 m' η = 10.7	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'3.418 m' η = 7.7	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.308 m' Cumple	CUMPLE h = 79.7
PC4 - PC2	Cumple	Cumple	'PC4' η = 12.3	'PC4' η = 13.3	'PC4' η = 24.7	'PC4' η = 48.9	'0.000 m' η = 5.2	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' η = 5.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.397 m' Cumple	CUMPLE h = 48.9
PC2 - PC1	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 32.4	'3.017 m' η = 79.8	'2.398 m' η = 45.7	'PC3' η = 94.4	'4.798 m' η = 8.9	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'4.843 m' η = 8.2	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.308 m' Cumple	CUMPLE h = 94.4
B1 - PC1	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 27.6	'2.259 m' η = 72.3	'PC2' η = 24.0	'PC2' η = 82.6	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.622 m' Cumple	CUMPLE h = 82.6
PC1 - PC38	Cumple	Cumple	'PC1' η = 5.1	'PC1' η = 4.9	'0.308 m' η = 16.2	'0.308 m' η = 22.8	'0.000 m' η = 5.5	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' η = 1.7	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.308 m' Cumple	CUMPLE h = 22.8
B38 - PC38	Cumple	Cumple	'0.846 m' η = 12.6	'0.846 m' η = 31.5	'1.154 m' η = 30.1	'PC38' η = 89.5	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 89.5
PC20 - PC15	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 44.6	'3.040 m' η = 81.6	'PC20' η = 49.6	'PC20' η = 94.1	'0.000 m' η = 25.8	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' η = 15.9	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.699 m' Cumple	CUMPLE h = 94.1
PC15 - B206	Cumple	Cumple	'PC15' η = 5.5	'PC15' η = 7.7	'0.467 m' η = 26.7	'PC15' η = 45.3	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P									

Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)																	Estado			
	Disp.	Arm.	O	O.S.	N.M	N.M.S.	T <sub>1</sub>	T <sub>2</sub>	T <sub>3</sub>	T <sub>NM</sub>	TV <sub>1</sub>	TV <sub>2</sub>	TV <sub>3</sub>	TV <sub>4</sub>	T.Geom.	T.Disp. <sub>u</sub>	T.Disp. <sub>u</sub>		Disp. S.	Cap. S	-
B33 - B39	Cumple	Cumple	'16.404 m' η = 28.1	'16.404 m' η = 45.5	'1.911 m' η = 24.2	'10.844 m' η = 18.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'16.404 m' Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE h = 45.5
PC19 - B30	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 69.0	'0.308 m' η = 70.4	'PC19' η = 93.6	'PC19' η = 85.8	'0.000 m' η = 4.4	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(6)</sup>	'0.000 m' η = 4.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'2.755 m' Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE h = 93.6
B33 - PC21	Cumple	Cumple	'0.724 m' η = 28.0	'0.724 m' η = 38.7	'1.007 m' η = 49.5	'0.873 m' η = 59.6	'1.007 m' η = 19.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'1.032 m' η = 8.8	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE h = 59.6
B203 - B39	Cumple	Cumple	'7.862 m' η = 15.4	'7.862 m' η = 35.5	'B39' η = 64.2	'B39' η = 86.6	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.000 m' Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE h = 86.6
B37 - PC9	Cumple	Cumple	'0.455 m' η = 85.7	'0.750 m' η = 85.7	'0.750 m' η = 95.5	'PC9' η = 69.8	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE h = 95.5
B36 - PC6	Cumple	Cumple	'0.205 m' η = 17.0	'PC6' η = 17.0	'PC6' η = 18.9	'1.356 m' η = 77.5	'1.356 m' η = 75.8	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.000 m' Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE h = 77.5
B34 - PC3	Cumple	Cumple	'0.080 m' η = 12.0	'1.149 m' η = 12.0	'1.149 m' η = 28.5	'1.149 m' η = 84.7	'1.149 m' η = 85.2	'1.330 m' η = 17.0	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'1.357 m' η = 8.0	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.000 m' Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE h = 85.2



### Notación:

Disp.: Disposiciones relativas a las armaduras  
 Arm.: Armadura mínima y máxima  
 Q: Estado límite de agotamiento frente a cortante (combinaciones no sísmicas)  
 Q S.: Estado límite de agotamiento frente a cortante (combinaciones sísmicas)  
 N,M: Estado límite de agotamiento frente a solicitaciones normales (combinaciones no sísmicas)  
 N,M S.: Estado límite de agotamiento frente a solicitaciones normales (combinaciones sísmicas)  
 T<sub>c</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Compresión oblicua.  
 T<sub>st</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Tracción en el alma.  
 T<sub>sl</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Tracción en las armaduras longitudinales.  
 TNM<sub>x</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y esfuerzos normales. Flexión alrededor del eje X.  
 TV<sub>x</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje X. Compresión oblicua  
 TV<sub>y</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje Y. Compresión oblicua  
 TV<sub>x</sub>S<sub>x</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje X. Tracción en el alma.  
 TV<sub>y</sub>S<sub>y</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje Y. Tracción en el alma.  
 T<sub>Geom.</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Relación entre las dimensiones de la sección.  
 T<sub>Disp<sub>sl</sub></sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Separación entre las barras de la armadura longitudinal.  
 T<sub>Disp<sub>st</sub></sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Separación entre las barras de la armadura transversal.  
 Disp. S.: Criterios de diseño por sismo  
 Cap. S: Diseño por capacidad. Esfuerzo cortante en vigas.  
 x: Distancia al origen de la barra  
 h: Coeficiente de aprovechamiento (%)  
 N.P.: No procede  
 -: -

### Comprobaciones que no proceden (N.P.):

- (1) La comprobación del estado límite de agotamiento por torsión no procede, ya que no hay momento torsor.
- (2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona y ductilidad de diseño de la estructura, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.
- (3) La comprobación no procede, ya que no hay interacción entre torsión y esfuerzos normales.
- (4) No hay interacción entre torsión y cortante para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.
- (5) No hay esfuerzos que produzcan tensiones normales para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.

Producido por una versión educativa de CYPE

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C,sup.}$	$W_{k,C,Lat.Der.}$	$W_{k,C,inf.}$	$W_{k,C,Lat.Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fs}$	
CC31 - PC9	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 6.607 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC9 - PC6	x: 7.237 m Cumple	x: 7.237 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC6 - PC3	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 7.074 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B20 - B19	x: 2.727 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
B33 - B39	x: 2.177 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC24 - B194	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
B194 - B202	x: 0.422 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
B176 - B30	x: 0.614 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC39 - B182	x: 2.088 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 2.088 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 2.051 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B182 - PC38	x: 2.738 m Cumple	x: 2.738 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 0.211 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC19 - B30	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B30 - PC20	x: 3.035 m Cumple	x: 3.035 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 2.888 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B33 - PC21	x: 1.032 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC21 - PC16	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC16 - PC11	x: 3.174 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC11 - B32	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
B203 - B39	x: 7.862 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C,sup.}$	$W_{k,C,lat.Der.}$	$W_{k,C,inf.}$	$W_{k,C,lat.Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fis}$	
B39 - PC24	x: 1.099 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC31 - PC25	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC25 - B197	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
B196 - PC39	x: 1.244 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC39 - PC39	x: 1.95 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC39 - B178	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
B195 - B176	x: 0.291 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
B176 - B182	x: 0.163 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
B84 - B30	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
B194 - B30	x: 0.528 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
B30 - B180	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC9 - B20	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B20 - PC8	x: 4.355 m Cumple	x: 4.355 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 4.332 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC8 - PC7	x: 3.22 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC7 -	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
B36 - PC6	x: 1.08 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC6 - PC5	x: 3.041 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 3.194 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 2.799 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC5 - PC4	x: 3.418 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC4 -	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
B34 - PC3	x: 1.357 m Cumple	x: 1.357 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 1.33 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC3 - PC2	x: 2.643 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC2 - PC1	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC1 -	x: 0.121 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
B202 - PC38	x: 1.154 m Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC20 - PC15	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC15 - B206	x: 0.201 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C,sup.}$	$W_{k,C,lat.Der.}$	$W_{k,C,inf.}$	$W_{k,C,lat.Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fis}$	
B37 - PC9	x: 0.958 m Cumple	x: 0.958 m Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	x: 0.958 m Cumple	Cumple	N.P. <sup>(3)</sup> CUMPLE



## Notación:

$s_c$ : Fisuración por compresión  
 $w_{k,C, sup}$ : Fisuración por tracción: Cara superior  
 $w_{k,C, Lat. Der.}$ : Fisuración por tracción: Cara lateral derecha  
 $w_{k,C, inf.}$ : Fisuración por tracción: Cara inferior  
 $w_{k,C, Lat. Izq.}$ : Fisuración por tracción: Cara lateral izquierda  
 $s_{sr}$ : Área mínima de armadura  
 $v_{fs}$ : Fisuración por cortante  
 $x$ : Distancia al origen de la barra  
 $h$ : Coeficiente de aprovechamiento (%)  
 $N.P.$ : No procede  
 $-$ : -

## Comprobaciones que no proceden (N.P.):

- (1) La comprobación no procede, ya que no hay ninguna armadura traccionada.
- (2) La comprobación no procede, ya que la tensión de tracción máxima en el hormigón no supera la resistencia a tracción del mismo.
- (3) No hay esfuerzos que produzcan tensiones normales para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.

Producido por una versión educativa de CYPE

Comprobaciones de flecha				
Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Min.}(L/300, L/500 + 10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
PC31 - PC9	$f_{i,Q}$ : 1.01 mm $f_{i,Q,lim}$ : 18.88 mm	$f_{T,max}$ : 6.72 mm $f_{T,lim}$ : 22.02 mm	$f_{A,max}$ : 5.50 mm $f_{A,lim}$ : 16.52 mm	CUMPLE
PC9 - PC6	$f_{i,Q}$ : 1.15 mm $f_{i,Q,lim}$ : 20.68 mm	$f_{T,max}$ : 7.77 mm $f_{T,lim}$ : 24.12 mm	$f_{A,max}$ : 6.55 mm $f_{A,lim}$ : 18.09 mm	CUMPLE
PC6 - PC3	$f_{i,Q}$ : 1.12 mm $f_{i,Q,lim}$ : 20.50 mm	$f_{T,max}$ : 9.67 mm $f_{T,lim}$ : 23.91 mm	$f_{A,max}$ : 7.61 mm $f_{A,lim}$ : 17.93 mm	CUMPLE
B20 - B19	$f_{i,Q}$ : 0.56 mm $f_{i,Q,lim}$ : 22.36 mm	$f_{T,max}$ : 4.88 mm $f_{T,lim}$ : 25.65 mm	$f_{A,max}$ : 3.67 mm $f_{A,lim}$ : 19.56 mm	CUMPLE
B33 - B39	$f_{i,Q}$ : 0.13 mm $f_{i,Q,lim}$ : 46.87 mm	$f_{T,max}$ : 2.29 mm $f_{T,lim}$ : 42.81 mm	$f_{A,max}$ : 1.88 mm $f_{A,lim}$ : 41.01 mm	CUMPLE
PC24 - B194	$f_{i,Q}$ : 0.21 mm $f_{i,Q,lim}$ : 16.67 mm	$f_{T,max}$ : 1.31 mm $f_{T,lim}$ : 19.31 mm	$f_{A,max}$ : 0.32 mm $f_{A,lim}$ : 3.50 mm	CUMPLE
B194 - B202	$f_{i,Q}$ : 0.00 mm $f_{i,Q,lim}$ : 2.07 mm	$f_{T,max}$ : 0.06 mm $f_{T,lim}$ : 2.41 mm	$f_{A,max}$ : 0.06 mm $f_{A,lim}$ : 1.81 mm	CUMPLE
B176 - B30	$f_{i,Q}$ : 0.04 mm $f_{i,Q,lim}$ : 5.82 mm	$f_{T,max}$ : 0.25 mm $f_{T,lim}$ : 6.78 mm	$f_{A,max}$ : 0.21 mm $f_{A,lim}$ : 5.09 mm	CUMPLE
PC39 - B182	$f_{i,Q}$ : 0.81 mm $f_{i,Q,lim}$ : 14.79 mm	$f_{T,max}$ : 3.03 mm $f_{T,lim}$ : 17.25 mm	$f_{A,max}$ : 2.52 mm $f_{A,lim}$ : 12.94 mm	CUMPLE
B182 - PC38	$f_{i,Q}$ : 0.83 mm $f_{i,Q,lim}$ : 14.79 mm	$f_{T,max}$ : 3.13 mm $f_{T,lim}$ : 17.25 mm	$f_{A,max}$ : 2.60 mm $f_{A,lim}$ : 12.94 mm	CUMPLE
PC19 - B30	$f_{i,Q}$ : 1.13 mm $f_{i,Q,lim}$ : 19.38 mm	$f_{T,max}$ : 8.07 mm $f_{T,lim}$ : 22.60 mm	$f_{A,max}$ : 6.50 mm $f_{A,lim}$ : 16.95 mm	CUMPLE
B30 - PC20	$f_{i,Q}$ : 1.16 mm $f_{i,Q,lim}$ : 19.38 mm	$f_{T,max}$ : 8.29 mm $f_{T,lim}$ : 22.60 mm	$f_{A,max}$ : 6.63 mm $f_{A,lim}$ : 16.95 mm	CUMPLE
B33 - PC21	$f_{i,Q}$ : 0.00 mm $f_{i,Q,lim}$ : 2.95 mm	$f_{T,max}$ : 0.50 mm $f_{T,lim}$ : 6.88 mm	$f_{A,max}$ : 0.45 mm $f_{A,lim}$ : 5.16 mm	CUMPLE
PC21 - PC16	$f_{i,Q}$ : 0.31 mm $f_{i,Q,lim}$ : 15.09 mm	$f_{T,max}$ : 2.11 mm $f_{T,lim}$ : 17.61 mm	$f_{A,max}$ : 1.57 mm $f_{A,lim}$ : 13.21 mm	CUMPLE
PC16 - PC11	$f_{i,Q}$ : 0.02 mm $f_{i,Q,lim}$ : 7.80 mm	$f_{T,max}$ : 0.22 mm $f_{T,lim}$ : 10.35 mm	$f_{A,max}$ : 0.04 mm $f_{A,lim}$ : 0.77 mm	CUMPLE
PC11 - B32	$f_{i,Q}$ : 0.00 mm $f_{i,Q,lim}$ : 1.80 mm	$f_{T,max}$ : 0.02 mm $f_{T,lim}$ : 2.10 mm	$f_{A,max}$ : 0.02 mm $f_{A,lim}$ : 1.58 mm	CUMPLE
B203 - B39	$f_{i,Q}$ : 0.21 mm $f_{i,Q,lim}$ : 25.48 mm	$f_{T,max}$ : 1.10 mm $f_{T,lim}$ : 27.15 mm	$f_{A,max}$ : 0.94 mm $f_{A,lim}$ : 21.83 mm	CUMPLE
B39 - PC24	$f_{i,Q}$ : 0.05 mm $f_{i,Q,lim}$ : 25.48 mm	$f_{T,max}$ : 0.44 mm $f_{T,lim}$ : 27.15 mm	$f_{A,max}$ : 0.37 mm $f_{A,lim}$ : 20.55 mm	CUMPLE





# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Producido por una versión educativa de CYPE

Comprobaciones de flecha				
Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Mín.}(L/300, L/500+10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
PC31 - PC25	$f_{i,Q}: 0.29 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 13.82 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.86 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 16.13 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.52 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 12.09 \text{ mm}$	CUMPLE
PC25 - B197	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.29 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.23 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 7.93 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.22 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 6.72 \text{ mm}$	CUMPLE
B196 - PC39	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.56 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.47 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.00 \text{ mm}$	CUMPLE
PC39 - PC39	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 5.57 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.17 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 6.50 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.16 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 4.88 \text{ mm}$	CUMPLE
PC39 - B178	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.75 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.09 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 5.54 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.09 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 4.16 \text{ mm}$	CUMPLE
B195 - B176	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.97 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.88 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.07 \text{ mm}$	CUMPLE
B176 - B182	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.97 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.76 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.36 \text{ mm}$	CUMPLE
B84 - B30	$f_{i,Q}: 0.12 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 10.62 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.67 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 12.39 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.60 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 9.29 \text{ mm}$	CUMPLE
B194 - B30	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.97 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.63 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.48 \text{ mm}$	CUMPLE
B30 - B180	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.97 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.63 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.48 \text{ mm}$	CUMPLE
B37 - PC9	$f_{i,Q}: 0.24 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 5.47 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.73 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 6.38 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.67 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 4.79 \text{ mm}$	CUMPLE
PC9 - B20	$f_{i,Q}: 0.18 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.98 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.09 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.47 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.06 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.60 \text{ mm}$	CUMPLE
B20 - PC8	$f_{i,Q}: 0.26 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 12.44 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.31 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 14.52 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.79 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 10.89 \text{ mm}$	CUMPLE
PC8 - PC7	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 7.83 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.33 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 10.31 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.05 \text{ mm}$	CUMPLE
PC7 -	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.02 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.18 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.89 \text{ mm}$	CUMPLE
B36 - PC6	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.88 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.15 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.52 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.11 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.39 \text{ mm}$	CUMPLE
PC6 - PC5	$f_{i,Q}: 0.76 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 15.55 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 4.79 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 18.14 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 3.79 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.60 \text{ mm}$	CUMPLE
PC5 - PC4	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 9.77 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.06 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.96 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.10 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.11 \text{ mm}$	CUMPLE
PC4 -	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.14 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.32 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.99 \text{ mm}$	CUMPLE
B34 - PC3	$f_{i,Q}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.88 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.21 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.52 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.18 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.39 \text{ mm}$	CUMPLE
PC3 - PC2	$f_{i,Q}: 0.14 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 12.98 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.45 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 15.66 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.95 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 11.18 \text{ mm}$	CUMPLE
PC2 - PC1	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 7.33 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.97 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.14 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.53 \text{ mm}$	CUMPLE
PC1 -	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.10 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.28 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.96 \text{ mm}$	CUMPLE
B202 - PC38	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.30 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.12 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 7.69 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.32 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.77 \text{ mm}$	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Comprobaciones de flecha				
Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Mín.}(L/300, L/500 + 10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
PC20 - PC15	$f_{i,Q}$ : 0.06 mm $f_{i,Q,lim}$ : 9.57 mm	$f_{T,max}$ : 0.46 mm $f_{T,lim}$ : 11.16 mm	$f_{A,max}$ : 0.34 mm $f_{A,lim}$ : 7.84 mm	CUMPLE
PC15 - B206	$f_{i,Q}$ : 0.00 mm $f_{i,Q,lim}$ : 1.81 mm	$f_{T,max}$ : 0.02 mm $f_{T,lim}$ : 2.11 mm	$f_{A,max}$ : 0.02 mm $f_{A,lim}$ : 1.58 mm	CUMPLE

## 2.6.- PC +13.90

Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)																			Estado
	Disp.	Arm.	Q	Q.S	N.M	N.M.S.	T <sub>r</sub>	T <sub>r</sub>	T <sub>r</sub>	T <sub>NM</sub>	TV <sub>r</sub>	TV <sub>r</sub>	TV <sub>S</sub>	TV <sub>S</sub>	T.Geom.	T.Disp. <sub>u</sub>	T.Disp. <sub>u</sub>	Disp. S.	Cap. S.	
PC31 - PC9	Cumple	Cumple	0.308 m' η = 84.2	0.308 m' η = 67.3	0.252 m' η = 93.9	0.252 m' η = 75.0	0.884 m' η = 19.2	1.403 m' η = 38.6	5.403 m' η = 12.2	0.377 m' η = 18.4	N.P. <sup>(2)</sup>	0.084 m' η = 23.3	N.P. <sup>(2)</sup>	0.350 m' η = 21.7	0.350 m' η = 21.7	0.350 m' η = 21.7	0.350 m' η = 21.7	N.P. <sup>(2)</sup>	5.927 m' η = 93.9	CUMPLE
PC9 - PC6	Cumple	Cumple	6.929 m' η = 77.8	6.929 m' η = 64.1	7.095 m' η = 92.1	PC9' η = 80.1	6.446 m' η = 27.2	6.446 m' η = 40.9	6.446 m' η = 18.4	6.696 m' η = 18.4	N.P. <sup>(2)</sup>	6.460 m' η = 21.7	N.P. <sup>(2)</sup>	6.727 m' η = 16.7	0.327 m' η = 16.7	0.327 m' η = 16.7	0.327 m' η = 16.7	N.P. <sup>(2)</sup>	0.308 m' η = 88.2	CUMPLE
PC6 - PC3	Cumple	Cumple	0.308 m' η = 65.6	0.308 m' η = 57.6	6.903 m' η = 88.2	6.903 m' η = 83.3	0.190 m' η = 18.4	3.690 m' η = 31.6	3.690 m' η = 11.5	3.690 m' η = 3.3	N.P. <sup>(2)</sup>	0.190 m' η = 16.7	N.P. <sup>(2)</sup>	0.440 m' η = 16.7	0.440 m' η = 16.7	0.440 m' η = 16.7	0.440 m' η = 16.7	N.P. <sup>(2)</sup>	0.308 m' η = 89.9	CUMPLE
PC5 - PC2	Cumple	Cumple	1.521 m' η = 89.9	0.458 m' η = 71.3	3.654 m' η = 86.7	PC5' η = 76.4	0.000 m' η = 7.9	0.600 m' η = 12.2	1.254 m' η = 3.3	0.458 m' η = 3.3	N.P. <sup>(2)</sup>	0.000 m' η = 17.0	N.P. <sup>(2)</sup>	0.458 m' η = 17.0	0.458 m' η = 17.0	0.458 m' η = 17.0	0.458 m' η = 17.0	N.P. <sup>(2)</sup>	0.308 m' η = 95.6	CUMPLE
PC4 - PC1	Cumple	Cumple	0.459 m' η = 70.7	0.459 m' η = 68.0	PC4' η = 92.0	PC24' η = 95.6	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	6.326 m' η = 95.6	CUMPLE
PC4 - Pórtico 17	Cumple	Cumple	6.198 m' η = 57.5	0.308 m' η = 67.3	0.459 m' η = 49.7	PC24' η = 18.0	0.000 m' η = 10.7	1.658 m' η = 20.9	1.658 m' η = 6.3	1.658 m' η = 6.3	N.P. <sup>(2)</sup>	0.000 m' η = 6.7	N.P. <sup>(2)</sup>	1.658 m' η = 6.7	1.658 m' η = 6.7	1.658 m' η = 6.7	1.658 m' η = 6.7	N.P. <sup>(2)</sup>	0.308 m' η = 79.5	CUMPLE
Pórtico 17 - B56	Cumple	Cumple	0.000 m' η = 10.5	0.000 m' η = 13.6	Pórtico 17' η = 34.5	Pórtico 17' η = 79.5	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.308 m' η = 79.5	CUMPLE
B56 - B55	Cumple	Cumple	10.677 m' η = 32.6	10.944 m' η = 35.2	11.344 m' η = 44.7	11.344 m' η = 40.6	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.000 m' η = 44.7	CUMPLE
PC39 - B22	Cumple	Cumple	0.208 m' η = 57.2	0.208 m' η = 56.4	PC39' η = 91.0	PC39' η = 92.7	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.922 m' η = 92.7	CUMPLE
B22 - PC38	Cumple	Cumple	3.295 m' η = 93.4	3.295 m' η = 62.7	3.503 m' η = 93.3	3.503 m' η = 80.8	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.000 m' η = 93.4	CUMPLE
PC21 - PC16	Cumple	Cumple	4.975 m' η = 51.1	4.975 m' η = 82.4	PC21' η = 54.1	PC21' η = 95.3	5.222 m' η = 8.1	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	5.283 m' η = 9.2	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.308 m' η = 95.3	CUMPLE
C16 - PC11	Cumple	Cumple	2.656 m' η = 18.6	2.866 m' η = 76.5	2.866 m' η = 19.0	3.174 m' η = 80.5	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.656 m' η = 80.5	CUMPLE
PC11 - B65	Cumple	Cumple	0.308 m' η = 15.2	0.308 m' η = 20.5	0.308 m' η = 31.3	PC11' η = 40.8	0.000 m' η = 7.1	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.000 m' η = 1.8	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.000 m' η = 40.8	CUMPLE
B65 - B64	Cumple	Cumple	0.071 m' η = 7.1	1.439 m' η = 8.1	1.439 m' η = 8.1	1.306 m' η = 28.5	1.306 m' η = 19.7	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.000 m' η = 28.5	CUMPLE
B65 - PC24	Cumple	Cumple	3.058 m' η = 40.4	3.058 m' η = 37.7	2.790 m' η = 51.3	4.209 m' η = 78.9	3.849 m' η = 7.0	3.849 m' η = 21.1	3.849 m' η = 7.7	4.156 m' η = 7.7	N.P. <sup>(2)</sup>	3.890 m' η = 3.4	N.P. <sup>(2)</sup>	3.849 m' η = 3.4	3.319 m' η = 3.4	3.319 m' η = 3.4	3.319 m' η = 3.4	N.P. <sup>(2)</sup>	0.000 m' η = 78.9	CUMPLE
PC31 - PC25	Cumple	Cumple	0.308 m' η = 73.4	0.308 m' η = 66.3	PC31' η = 93.4	PC31' η = 95.0	0.031 m' η = 21.2	1.457 m' η = 37.1	0.893 m' η = 12.9	0.328 m' η = 12.9	N.P. <sup>(2)</sup>	0.031 m' η = 26.4	N.P. <sup>(2)</sup>	0.328 m' η = 26.4	0.328 m' η = 26.4	0.328 m' η = 26.4	0.328 m' η = 26.4	N.P. <sup>(2)</sup>	0.000 m' η = 95.0	CUMPLE
PC25 - B64	Cumple	Cumple	0.308 m' η = 27.2	0.308 m' η = 37.8	PC25' η = 48.0	PC25' η = 56.8	1.862 m' η = 8.0	1.862 m' η = 28.0	1.862 m' η = 11.4	0.538 m' η = 11.4	N.P. <sup>(2)</sup>	1.882 m' η = 2.5	N.P. <sup>(2)</sup>	1.862 m' η = 2.5	0.538 m' η = 2.5	0.538 m' η = 2.5	0.538 m' η = 2.5	N.P. <sup>(2)</sup>	0.538 m' η = 56.8	CUMPLE
Pórtico 4 - PC39	Cumple	Cumple	0.933 m' η = 23.0	0.933 m' η = 29.7	1.241 m' η = 35.1	1.241 m' η = 58.9	0.060 m' η = 11.0	0.060 m' η = 13.9	0.060 m' η = 11.4	0.848 m' η = 11.4	N.P. <sup>(2)</sup>	1.152 m' η = 6.0	N.P. <sup>(2)</sup>	0.060 m' η = 6.0	0.060 m' η = 6.0	0.060 m' η = 6.0	0.060 m' η = 6.0	N.P. <sup>(2)</sup>	0.000 m' η = 58.9	CUMPLE
PC39 - PC39	Cumple	Cumple	PC39' η = 36.1	1.742 m' η = 62.3	1.950 m' η = 48.2	1.950 m' η = 75.0	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.208 m' η = 75.0	CUMPLE
B39 - Pórtico 9	Cumple	Cumple	0.000 m' η = 36.1	0.000 m' η = 32.7	1.708 m' η = 37.7	PC39' η = 56.1	0.269 m' η = 22.5	0.519 m' η = 45.5	0.561 m' η = 11.8	0.561 m' η = 11.8	N.P. <sup>(2)</sup>	0.269 m' η = 11.6	N.P. <sup>(2)</sup>	0.519 m' η = 11.6	0.519 m' η = 11.6	0.519 m' η = 11.6	0.519 m' η = 11.6	N.P. <sup>(2)</sup>	0.000 m' η = 56.1	CUMPLE
B22 - B20	Cumple	Cumple	0.000 m' η = 42.9	0.000 m' η = 46.1	1.833 m' η = 15.2	1.958 m' η = 27.9	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.000 m' η = 46.1	CUMPLE
Pórtico 6 - Pórtico 6	Cumple	Cumple	0.563 m' η = 13.6	0.563 m' η = 9.5	Pórtico 6' η = 18.5	Pórtico 6' η = 22.1	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.000 m' η = 22.1	CUMPLE
Pórtico 6 - Pórtico 7	Cumple	Cumple	0.563 m' η = 10.3	0.563 m' η = 8.0	Pórtico 6' η = 21.3	Pórtico 6' η = 24.0	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.000 m' η = 24.0	CUMPLE
Pórtico 4 - Pórtico 7	Cumple	Cumple	0.000 m' η = 19.2	0.000 m' η = 23.3	0.528 m' η = 35.8	Pórtico 4' η = 20.5	0.028 m' η = 6.1	0.028 m' η = 15.5	0.028 m' η = 6.5	0.028 m' η = 6.5	N.P. <sup>(2)</sup>	0.000 m' η = 1.6	N.P. <sup>(2)</sup>	0.028 m' η = 1.6	0.000 m' η = 1.6	0.000 m' η = 1.6	0.000 m' η = 1.6	N.P. <sup>(2)</sup>	0.000 m' η = 35.8	CUMPLE
B56 - PC38	Cumple	Cumple	0.827 m' η = 10.0	0.827 m' η = 25.0	1.135 m' η = 24.8	PC38' η = 73.0	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.000 m' η = 73.0	CUMPLE
PC20 - PC15	Cumple	Cumple	0.308 m' η = 38.1	0.308 m' η = 70.2	PC20' η = 51.7	PC20' η = 92.9	0.000 m' η = 5.3	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.000 m' η = 4.5	N.P. <sup>(2)</sup>	0.000 m' η = 4.5	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.698 m' η = 92.9	CUMPLE
PC15 - B26	Cumple	Cumple	0.332 m' η = 4.9	0.308 m' η = 8.0	0.308 m' η = 43.2	0.308 m' η = 41.4	0.000 m' η = 11.6	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.000 m' η = 4.6	N.P. <sup>(2)</sup>	0.000 m' η = 4.6	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.663 m' η = 43.2	CUMPLE
PC9 - PC8	Cumple	Cumple	PC9' η = 74.8	PC9' η = 66.8	5.243 m' η = 94.9	5.243 m' η = 94.3	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.664 m' η = 94.9	CUMPLE
PC6 - PC5	Cumple	Cumple	5.134 m' η = 74.9	5.134 m' η = 82.1	2.797 m' η = 92.6	5.197 m' η = 93.6	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.664 m' η = 93.6	CUMPLE
PC3 - PC2	Cumple	Cumple	0.308 m' η = 56.4	0.308 m' η = 70.3	2.395 m' η = 65.2	4.662 m' η = 92.1	4.843 m' η = 7.9	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	4.843 m' η = 12.2	N.P. <sup>(2)</sup>	4.843 m' η = 12.2	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.308 m' η = 92.1	CUMPLE
PC2 - PC1	Cumple	Cumple	0.308 m' η = 30.2	0.308 m' η = 71.3	PC2' η = 30.9	PC2' η = 87.1	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.619 m' η = 87.1	CUMPLE
PC1 - B55	Cumple	Cumple	PC1' η = 2.2	PC1' η = 3.0	0.308 m' η = 9.0	0.308 m' η = 17.9	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.371 m' η = 17.9	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

## Notación:

Disp.: Disposiciones relativas a las armaduras  
 Arm.: Armadura mínima y máxima  
 Q: Estado límite de agotamiento frente a cortante (combinaciones no sísmicas)  
 Q S.: Estado límite de agotamiento frente a cortante (combinaciones sísmicas)  
 N,M: Estado límite de agotamiento frente a solicitaciones normales (combinaciones no sísmicas)  
 N,M S.: Estado límite de agotamiento frente a solicitaciones normales (combinaciones sísmicas)  
 T<sub>c</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Compresión oblicua.  
 T<sub>st</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Tracción en el alma.  
 T<sub>sl</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Tracción en las armaduras longitudinales.  
 TNM<sub>x</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y esfuerzos normales. Flexión alrededor del eje X.  
 TV<sub>x</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje X. Compresión oblicua  
 TV<sub>y</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje Y. Compresión oblicua  
 TV<sub>xy</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje X. Tracción en el alma.  
 TV<sub>ys</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje Y. Tracción en el alma.  
 T<sub>Geom.</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Relación entre las dimensiones de la sección.  
 T<sub>Disp-sl</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Separación entre las barras de la armadura longitudinal.  
 T<sub>Disp-st</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Separación entre las barras de la armadura transversal.  
 Disp. S.: Criterios de diseño por sismo  
 Cap. S: Diseño por capacidad. Esfuerzo cortante en vigas.  
 x: Distancia al origen de la barra  
 h: Coeficiente de aprovechamiento (%)  
 N.P.: No procede  
 -: -

## Comprobaciones que no proceden (N.P.):

- (1) No hay interacción entre torsión y cortante para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.
- (2) La comprobación del estado límite de agotamiento por torsión no procede, ya que no hay momento torsor.
- (3) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona y ductilidad de diseño de la estructura, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.
- (4) La comprobación no procede, ya que no hay interacción entre torsión y esfuerzos normales.
- (5) No hay esfuerzos que produzcan tensiones normales para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.

Producido por una versión educativa de CYPE

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C,sup.}$	$W_{k,C,Lat.Der.}$	$W_{k,C,inf.}$	$W_{k,C,Lat.Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fis}$	
PC31 - PC9	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 6.607 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC9 - PC6	x: 7.237 m Cumple	x: 7.237 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC6 - PC3	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 3.44 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 3.44 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC5 - PC2	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	x: 4.067 m Cumple	x: 0 m Cumple	x: 5.934 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC4 - PC1	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	x: 3.926 m Cumple	x: 3.926 m Cumple	x: 3.926 m Cumple	x: 2.592 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC24 - Pórtico 17	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 17 - B56	x: 0.339 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
B56 - B55	x: 11.61 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 10 - B25	x: 2.147 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 15 - Pórtico 17	x: 0.359 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC39 - B22	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
B22 - PC38	x: 3.503 m Cumple	x: 3.503 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 3.503 m Cumple	Cumple	CUMPLE
Pórtico 14 - Pórtico 16	x: 0.502 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC19 - PC20	x: 6.782 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 4.314 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 4.222 m Cumple	Cumple	CUMPLE
Pórtico 5 - PC21	x: 1.084 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC21 - PC16	x: 5.283 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC16 - PC11	x: 3.174 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC11 -	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
- B65	x: 1.439 m Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	Cumple	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C,sup.}$	$W_{k,C,lat.Der.}$	$W_{k,C,inf.}$	$W_{k,C,lat.Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fis}$	
B65 - PC24	x: 3.058 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC31 - PC25	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC25 - B64	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 4 - PC39	x: 1.241 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC39 - PC39	x: 1.769 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC39 - Pórtico 9	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
B22 - B20	x: 1.958 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
B27 - Pórtico 6	x: 0.557 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 6 - Pórtico 7	x: 0.144 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 8 - Pórtico 9	x: 0.973 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 4 - Pórtico 7	x: 0.709 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
B56 - PC38	x: 1.135 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC20 - PC15	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC15 - B26	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC9 - PC8	x: 0 m Cumple	x: 5.243 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 3.051 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 2.795 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B24 - PC6	x: 1.083 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC6 - PC5	x: 3.026 m Cumple	x: 5.442 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 3.026 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 2.797 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B19 - PC3	x: 1.35 m Cumple	x: 1.35 m Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	x: 1.278 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC3 - PC2	x: 2.625 m Cumple	x: 4.843 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 4.819 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC2 - PC1	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC1 - B55	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C,sup.}$	$W_{k,C,lat.Der.}$	$W_{k,C,inf.}$	$W_{k,C,lat.Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fis}$	
B28 - PC9	x: 0.951 m Cumple	x: 0.951 m Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	x: 0.893 m Cumple	Cumple	N.P. <sup>(3)</sup> CUMPLE

## Notación:

$\sigma_c$ : Fisuración por compresión  
 $W_{k,C,sup.}$ : Fisuración por tracción: Cara superior  
 $W_{k,C,lat.Der.}$ : Fisuración por tracción: Cara lateral derecha  
 $W_{k,C,inf.}$ : Fisuración por tracción: Cara inferior  
 $W_{k,C,lat.Izq.}$ : Fisuración por tracción: Cara lateral izquierda  
 $\sigma_{sr}$ : Área mínima de armadura  
 $V_{fis}$ : Fisuración por cortante  
x: Distancia al origen de la barra  
h: Coeficiente de aprovechamiento (%)  
N.P.: No procede  
-: -

## Comprobaciones que no proceden (N.P.):

- <sup>(1)</sup> La comprobación no procede, ya que no hay ninguna armadura traccionada.  
<sup>(2)</sup> La comprobación no procede, ya que la tensión de tracción máxima en el hormigón no supera la resistencia a tracción del mismo.  
<sup>(3)</sup> No hay esfuerzos que produzcan tensiones normales para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Comprobaciones de flecha				
Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Min.}(L/300, L/500 + 10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
PC31 - PC9	$f_{i,Q}: 1.09 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 18.88 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 6.32 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 22.02 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 5.15 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 16.52 \text{ mm}$	CUMPLE
PC9 - PC6	$f_{i,Q}: 1.09 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 20.68 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 7.99 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 23.98 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 6.40 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 18.09 \text{ mm}$	CUMPLE
PC6 - PC3	$f_{i,Q}: 1.59 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 20.50 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 11.34 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 23.91 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 8.70 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 17.93 \text{ mm}$	CUMPLE
PC5 - PC2	$f_{i,Q}: 1.34 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 20.79 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 13.04 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 24.25 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 11.33 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 18.19 \text{ mm}$	CUMPLE
PC4 - PC1	$f_{i,Q}: 0.98 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 20.65 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 6.99 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 24.09 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 5.57 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 18.07 \text{ mm}$	CUMPLE
PC24 - Pórtico 17	$f_{i,Q}: 0.22 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 17.27 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.43 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 20.13 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.24 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.72 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 17 - B56	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.81 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.12 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.59 \text{ mm}$	CUMPLE
B56 - B55	$f_{i,Q}: 0.33 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 43.18 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 5.59 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 49.28 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 4.27 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 49.10 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 10 - B25	$f_{i,Q}: 0.12 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 46.70 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.47 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 42.69 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.98 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 40.86 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 15 - Pórtico 17	$f_{i,Q}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 5.64 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.26 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 6.58 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.20 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 4.94 \text{ mm}$	CUMPLE
PC39 - B22	$f_{i,Q}: 0.62 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 14.79 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.77 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 17.25 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.36 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 12.94 \text{ mm}$	CUMPLE
B22 - PC38	$f_{i,Q}: 0.87 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 14.79 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 3.94 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 17.25 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 3.23 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 12.94 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 14 - Pórtico 16	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.74 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.10 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.37 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.28 \text{ mm}$	CUMPLE
PC19 - PC20	$f_{i,Q}: 1.11 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 19.38 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 7.49 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 22.61 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 6.08 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 16.95 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 5 - PC21	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.19 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.55 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 7.23 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.99 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.42 \text{ mm}$	CUMPLE
PC21 - PC16	$f_{i,Q}: 0.28 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 15.09 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.01 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 17.61 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.44 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.01 \text{ mm}$	CUMPLE
PC16 - PC11	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 7.08 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.15 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 9.65 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.97 \text{ mm}$	CUMPLE
PC11 -	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.90 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.18 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.42 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.16 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.32 \text{ mm}$	CUMPLE
- B65	$f_{i,Q}: 0.08 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 20.53 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.67 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 24.67 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.54 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 18.50 \text{ mm}$	CUMPLE
B65 - PC24	$f_{i,Q}: 0.06 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 20.53 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.54 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 24.67 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.50 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 18.50 \text{ mm}$	CUMPLE
PC31 - PC25	$f_{i,Q}: 0.29 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 13.82 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.91 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 16.13 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.56 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 12.09 \text{ mm}$	CUMPLE
PC25 - B64	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.36 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.25 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 8.74 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.21 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.02 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 4 - PC39	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.55 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.81 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.92 \text{ mm}$	CUMPLE
PC39 - PC39	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 5.57 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.18 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 6.50 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.16 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 4.88 \text{ mm}$	CUMPLE

Producido por una versión educativa de GYPE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Comprobaciones de flecha				
Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Min.}(L/300, L/500 + 10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
PC39 - Pórtico 9	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.88 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.09 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 5.69 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.09 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 4.27 \text{ mm}$	CUMPLE
B22 - B20	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.21 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.24 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 12.25 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.99 \text{ mm}$	CUMPLE
B27 - Pórtico 6	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.92 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.57 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.43 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 6 - Pórtico 7	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.92 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.96 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.49 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 8 - Pórtico 9	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.78 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.11 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.41 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.08 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.31 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 4 - Pórtico 7	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.81 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.17 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.45 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.12 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.33 \text{ mm}$	CUMPLE
B56 - PC38	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.24 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.78 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.84 \text{ mm}$	CUMPLE
PC20 - PC15	$f_{i,Q}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 9.57 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.55 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 11.16 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.40 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.83 \text{ mm}$	CUMPLE
PC15 - B26	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.89 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.21 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.66 \text{ mm}$	CUMPLE
B28 - PC9	$f_{i,Q}: 0.22 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 5.44 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.61 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 6.34 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.26 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 4.76 \text{ mm}$	CUMPLE
PC9 - PC8	$f_{i,Q}: 0.52 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 14.98 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 4.56 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 17.48 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 3.26 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.11 \text{ mm}$	CUMPLE
B24 - PC6	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.86 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.21 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.50 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.16 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.37 \text{ mm}$	CUMPLE
PC6 - PC5	$f_{i,Q}: 0.43 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 15.55 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 5.81 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 18.14 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 4.65 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.60 \text{ mm}$	CUMPLE
B19 - PC3	$f_{i,Q}: 1.22 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 7.71 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 3.84 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 9.00 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 3.80 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 6.75 \text{ mm}$	CUMPLE
PC3 - PC2	$f_{i,Q}: 0.12 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 12.83 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.88 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 16.14 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.10 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 12.11 \text{ mm}$	CUMPLE
PC2 - PC1	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 7.33 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.11 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 6.95 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.47 \text{ mm}$	CUMPLE
PC1 - B55	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.06 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.24 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.93 \text{ mm}$	CUMPLE

Producido por una versión educativa de GYPE

## 2.7.- P.Cubierta + 17.05

Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)											Estado
	Disp.	Arm.	Q	Q S.	N,M	N,M S.	T <sub>c</sub>	TV <sub>x</sub>	TV <sub>y</sub>	Disp. S.	Cap. S	
- PC31	Cumple	Cumple	'0.000 m' η = 9.4	'PC31' η = 8.2	'0.275 m' η = 74.4	'0.275 m' η = 57.7	'0.000 m' η = 9.5	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' η = 7.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 74.4
PC39 - B22	Cumple	Cumple	'0.094 m' η = 10.3	'0.094 m' η = 11.3	'0.094 m' η = 71.1	'0.094 m' η = 89.2	'0.094 m' η = 5.4	N.P. <sup>(3)</sup>	'0.248 m' η = 4.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 89.2

Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)																		Estado	
	Disp.	Arm.	Q	Q S.	N,M	N,M S.	T <sub>c</sub>	T <sub>c</sub>	T <sub>c</sub>	T <sub>NM</sub>	TV <sub>x</sub>	TV <sub>y</sub>	TV <sub>s</sub>	TV <sub>s</sub>	T <sub>Geom.</sub>	T <sub>Disp.</sub>	T <sub>Disp.</sub>	Disp. S.		Cap. S.
PC31 - PC9	Cumple	Cumple	'0.458 m' η = 75.3	'0.458 m' η = 62.5	'0.113 m' η = 95.2	'0.113 m' η = 84.4	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'5.692 m' Cumple	CUMPLE h = 95.2
B62 - PC25	Cumple	Cumple	'0.192 m' η = 38.3	'0.192 m' η = 38.6	'0.711 m' η = 80.0	'0.711 m' η = 70.2	'0.985 m' η = 19.3	'0.192 m' η = 31.8	'0.192 m' η = 16.0	'0.711 m' Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	'1.001 m' η = 16.5	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.192 m' Cumple	'0.192 m' Cumple	'0.192 m' Cumple	'0.192 m' Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 80.0
PC25 - PC26	Cumple	Cumple	'0.000 m' η = 25.8	'0.308 m' η = 27.7	'PC25' η = 76.9	'PC25' η = 73.6	'1.608 m' η = 9.9	'1.608 m' η = 25.9	'1.659 m' η = 12.9	'1.633 m' Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	'1.608 m' η = 3.5	N.P. <sup>(2)</sup>	'1.608 m' Cumple	'1.132 m' Cumple	'1.132 m' Cumple	'1.132 m' Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 76.9
- PC24	Cumple	Cumple	'0.298 m' η = 64.9	'0.298 m' η = 57.7	'0.457 m' η = 74.5	'0.457 m' η = 67.6	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 74.5
PC24 - B118	Cumple	Cumple	'0.208 m' η = 35.1	'0.208 m' η = 41.0	'PC24' η = 77.4	'PC24' η = 62.1	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.889 m' Cumple	CUMPLE h = 77.4







# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Comprobaciones que no proceden (N.P.):

<sup>(1)</sup> No hay interacción entre torsión y cortante para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.

<sup>(2)</sup> Debido a las características de aceleración sísmica de la zona y ductilidad de diseño de la estructura, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.

<sup>(3)</sup> La comprobación del estado límite de agotamiento por torsión no procede, ya que no hay momento torsor.

<sup>(4)</sup> La comprobación no procede, ya que no hay interacción entre torsión y esfuerzos normales.

<sup>(5)</sup> No hay esfuerzos que produzcan tensiones normales para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C,sup.}$	$W_{k,C,lat.Der.}$	$W_{k,C,inf.}$	$W_{k,C,lat.Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fis}$	
- PC31	x: 0.439 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC31 - PC9	x: 6.567 m Cumple	x: 6.567 m Cumple	x: 6.567 m Cumple	x: 2.892 m Cumple	x: 6.567 m Cumple	x: 2.092 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B62 - PC25	x: 1.019 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC25 - PC26	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
- PC24	x: 0.606 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC24 - B118	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B118 - B119	x: 1.656 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B119 - B123	x: 0.252 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B123 - B61	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B61 - PC38	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B322 - B33	x: 1.18 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B33 - B21	x: 1.173 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 0 m Cumple	CUMPLE
- PC19	x: 0.726 m Cumple	x: 0.726 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 0.726 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC19 - B13	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B13 - PC20	x: 2.6 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
- PC21	x: 1.232 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC21 - PC16	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC16 - PC11	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC11 -	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B25 - B62	x: 4.417 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B24 - PC24	x: 1.795 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC24 - PC39	x: 1.138 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC39 - B22	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B22 - B13	x: 0.969 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B126 - PC39	x: 1.322 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC39 - PC39	x: 1.95 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C,Sup.}$	$W_{k,C,Lat.Der.}$	$W_{k,C,Inf.}$	$W_{k,C,Lat.Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fis}$	
B124 - B109	x: 0.742 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B109 - B20	x: 0.574 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B20 - B33	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B61 - PC38	x: 1.146 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC38 - PC20	x: 3.594 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC20 - PC15	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC15 -	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC9 - PC8	x: 2.693 m Cumple	x: 5.243 m Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	x: 2.693 m Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	x: 2.566 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B26 - PC6	x: 1.011 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC6 - PC5	x: 2.732 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC5 - PC4	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC4 -	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)								Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C,Sup.}$	$W_{k,C,Lat.Der.}$	$W_{k,C,Inf.}$	$W_{k,C,Lat.Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fis}$	-	
B28 - PC9	x: 1.112 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	CUMPLE

Notación:

$\sigma_c$ : Fisuración por compresión  
 $W_{k,C,Sup.}$ : Fisuración por tracción: Cara superior  
 $W_{k,C,Lat.Der.}$ : Fisuración por tracción: Cara lateral derecha  
 $W_{k,C,Inf.}$ : Fisuración por tracción: Cara inferior  
 $W_{k,C,Lat.Izq.}$ : Fisuración por tracción: Cara lateral izquierda  
 $\sigma_{sr}$ : Área mínima de armadura  
 $V_{fis}$ : Fisuración por cortante  
 $x$ : Distancia al origen de la barra  
 $h$ : Coeficiente de aprovechamiento (%)  
 $N.P.$ : No procede  
 $-$ : -

Comprobaciones que no proceden (N.P.):

- <sup>(1)</sup> La comprobación no procede, ya que la tensión de tracción máxima en el hormigón no supera la resistencia a tracción del mismo.  
<sup>(2)</sup> No hay esfuerzos que produzcan tensiones normales para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.  
<sup>(3)</sup> La comprobación no procede, ya que no hay ninguna armadura traccionada.

Comprobaciones de flecha				
Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Mín.}(L/300, L/500+10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
- PC31	$f_{i,Q}$ : 0.00 mm $f_{i,Q,lim}$ : 1.25 mm	$f_{T,max}$ : 0.01 mm $f_{T,lim}$ : 1.46 mm	$f_{A,max}$ : 0.00 mm $f_{A,lim}$ : 1.10 mm	CUMPLE
PC31 - PC9	$f_{i,Q}$ : 0.21 mm $f_{i,Q,lim}$ : 18.76 mm	$f_{T,max}$ : 3.83 mm $f_{T,lim}$ : 21.89 mm	$f_{A,max}$ : 3.08 mm $f_{A,lim}$ : 16.42 mm	CUMPLE
B62 - PC25	$f_{i,Q}$ : 0.01 mm $f_{i,Q,lim}$ : 5.83 mm	$f_{T,max}$ : 0.39 mm $f_{T,lim}$ : 6.80 mm	$f_{A,max}$ : 0.28 mm $f_{A,lim}$ : 5.10 mm	CUMPLE
PC25 - PC26	$f_{i,Q}$ : 0.00 mm $f_{i,Q,lim}$ : 7.14 mm	$f_{T,max}$ : 0.04 mm $f_{T,lim}$ : 2.61 mm	$f_{A,max}$ : 0.06 mm $f_{A,lim}$ : 2.80 mm	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Producido por una versión educativa de CYPE

Comprobaciones de flecha				
Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Mín.}(L/300, L/500 + 10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
- PC24	$f_{i,Q}: 0.08 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.46 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.44 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.04 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.41 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.03 \text{ mm}$	CUMPLE
PC24 - B118	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.54 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.96 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.22 \text{ mm}$	CUMPLE
B118 - B119	$f_{i,Q}: 0.08 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 18.16 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.33 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 21.19 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.98 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 15.89 \text{ mm}$	CUMPLE
B119 - B123	$f_{i,Q}: 0.12 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 18.16 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.86 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 21.19 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.27 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 15.89 \text{ mm}$	CUMPLE
B123 - B61	$f_{i,Q}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 18.16 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.06 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 21.19 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.80 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 15.89 \text{ mm}$	CUMPLE
B20 - PC38	$f_{i,Q}: 0.14 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.51 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.67 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 7.94 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.72 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 4.46 \text{ mm}$	CUMPLE
B22 - B33	$f_{i,Q}: 0.11 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 15.57 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.80 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 18.16 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.89 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.62 \text{ mm}$	CUMPLE
B33 - B21	$f_{i,Q}: 0.18 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 15.57 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 4.74 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 18.16 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 3.15 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.62 \text{ mm}$	CUMPLE
- PC19	$f_{i,Q}: 0.06 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.15 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.32 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.84 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.81 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.63 \text{ mm}$	CUMPLE
PC19 - B13	$f_{i,Q}: 0.27 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 5.91 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 3.06 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 6.89 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 3.33 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.17 \text{ mm}$	CUMPLE
B13 - PC20	$f_{i,Q}: 0.18 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 15.56 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 4.88 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 18.16 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 3.24 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.62 \text{ mm}$	CUMPLE
- PC21	$f_{i,Q}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 7.04 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.68 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 8.21 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.83 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 6.16 \text{ mm}$	CUMPLE
PC21 - PC16	$f_{i,Q}: 0.18 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 15.09 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.44 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 17.61 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.69 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.21 \text{ mm}$	CUMPLE
PC16 - PC11	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.35 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.31 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 9.85 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.22 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.19 \text{ mm}$	CUMPLE
PC11 -	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.28 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.00 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.25 \text{ mm}$	CUMPLE
B25 - B62	$f_{i,Q}: 0.06 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 18.08 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.35 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 15.69 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.95 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 12.19 \text{ mm}$	CUMPLE
B24 - PC24	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.73 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.37 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 10.19 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.29 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.64 \text{ mm}$	CUMPLE
PC24 - PC39	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.56 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.06 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.15 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.06 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.11 \text{ mm}$	CUMPLE
PC39 - B22	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 0.79 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 0.92 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.69 \text{ mm}$	CUMPLE
B22 - B13	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.86 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.21 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 6.68 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.18 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.01 \text{ mm}$	CUMPLE
B126 - PC39	$f_{i,Q}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 7.55 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.32 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 8.81 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.37 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 6.61 \text{ mm}$	CUMPLE
PC39 - PC39	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 5.57 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.18 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 6.50 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.16 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 4.88 \text{ mm}$	CUMPLE
B124 - B109	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.19 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.06 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.89 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.66 \text{ mm}$	CUMPLE
B109 - B20	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.19 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.06 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.89 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.66 \text{ mm}$	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Comprobaciones de flecha				
Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Mín.}(L/300, L/500+10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
B20 - B33	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.66 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.13 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 7.77 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.11 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.83 \text{ mm}$	CUMPLE
B61 - PC38	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.55 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.45 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 7.64 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.63 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.73 \text{ mm}$	CUMPLE
PC38 - PC20	$f_{i,Q}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 10.27 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.45 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 11.16 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.36 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.94 \text{ mm}$	CUMPLE
PC20 - PC15	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 9.57 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.69 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 11.16 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.45 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 8.37 \text{ mm}$	CUMPLE
PC15 -	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.34 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.13 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.35 \text{ mm}$	CUMPLE
B28 - PC9	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.36 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.58 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 7.42 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.40 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.56 \text{ mm}$	CUMPLE
PC9 - PC8	$f_{i,Q}: 0.88 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 14.98 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 6.14 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 17.48 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 5.09 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.11 \text{ mm}$	CUMPLE
B26 - PC6	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.30 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.13 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 5.02 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.09 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.77 \text{ mm}$	CUMPLE
PC6 - PC5	$f_{i,Q}: 0.13 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 15.69 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.94 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 18.31 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.03 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.73 \text{ mm}$	CUMPLE
PC5 - PC4	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 9.91 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.09 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.20 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.08 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.86 \text{ mm}$	CUMPLE
PC4 -	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 0.97 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.13 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.85 \text{ mm}$	CUMPLE

Producción por una versión educativa de CYPE

## 28.- Forjado 7

Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)																			Estado.
	Disp.	Arm.	Q	Q.S.	N,M	N,M S.	T <sub>c</sub>	T <sub>u</sub>	T <sub>u</sub>	TNM,	TV <sub>x</sub>	TV <sub>y</sub>	TV <sub>z</sub>	TV <sub>s</sub>	T <sub>Geom.</sub>	T <sub>Disp<sub>u</sub></sub>	T <sub>Disp<sub>u</sub></sub>	Disp. S.	Cap. S.	
B29 - PC39	Cumple	Cumple	'1.642 m' η = 48.8	'1.642 m' η = 41.2	'1.892 m' η = 87.2	'1.892 m' η = 64.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	'1.392 m' Cumple	CUMPLE h = 87.2
B29 - B140	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 95.3	'0.308 m' η = 73.4	'PC39' η = 89.0	'PC39' η = 64.5	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 95.3
PC39 - PC38	Cumple	Cumple	'4.449 m' η = 46.1	'3.699 m' η = 54.0	'5.199 m' η = 60.9	'5.093 m' η = 94.2	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	'0.699 m' Cumple	CUMPLE h = 94.2
B140 - B139	Cumple	Cumple	'1.017 m' η = 52.0	'1.017 m' η = 35.2	'B140' η = 96.6	'B140' η = 86.7	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	'5.017 m' Cumple	CUMPLE h = 96.6
PC38 - B139	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 56.0	'0.308 m' η = 78.3	'PC38' η = 80.2	'0.971 m' η = 56.7	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 80.2

Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)												Estado
	Disp.	Arm.	Q	Q.S.	N,M	N,M S.	T <sub>c</sub>	TV <sub>x</sub>	TV <sub>y</sub>	Disp. S.	Cap. S	-	
B141 - PC39	Cumple	Cumple	'0.169 m' $\eta = 1.9$	'0.169 m' $\eta = 1.2$	'B141' $\eta = 6.1$	'B141' $\eta = 3.8$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 6.1

Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)																			Estado	
	Disp.	Arm.	Q	Q.S.	N,M	N,M S.	T <sub>c</sub>	T <sub>u</sub>	T <sub>u</sub>	TNM	TV <sub>x</sub>	TV <sub>y</sub>	TV <sub>S</sub>	TV <sub>S</sub>	T.Geom.	T.Disp. <sub>u</sub>	T.Disp. <sub>u</sub>	Disp. S.	Cap. S		-
B138 - B140	Cumple	'0.197 m' Cumple	'2.144 m' η = 48.4	'2.144 m' η = 44.8	'B140' η = 97.6	'B140' η = 80.7	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(6)</sup>	CUMPLE h = 97.6
B141 - B138	Cumple	'0.000 m' Cumple	'0.000 m' η = 9.8	'0.000 m' η = 6.6	'0.867 m' η = 10.4	'0.992 m' η = 7.3	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	'0.000 m' Cumple	N.P. <sup>(6)</sup>	CUMPLE h = 10.4



## Notación:

Disp.: Disposiciones relativas a las armaduras  
 Arm.: Armadura mínima y máxima  
 Q: Estado límite de agotamiento frente a cortante (combinaciones no sísmicas)  
 Q S.: Estado límite de agotamiento frente a cortante (combinaciones sísmicas)  
 N,M: Estado límite de agotamiento frente a solicitaciones normales (combinaciones no sísmicas)  
 N,M S.: Estado límite de agotamiento frente a solicitaciones normales (combinaciones sísmicas)  
 T<sub>c</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Compresión oblicua.  
 T<sub>st</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Tracción en el alma.  
 T<sub>sl</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Tracción en las armaduras longitudinales.  
 TNM: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y esfuerzos normales. Flexión alrededor del eje X.  
 TV<sub>x</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje X. Compresión oblicua  
 TV<sub>y</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje Y. Compresión oblicua  
 TV<sub>s</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje X. Tracción en el alma.  
 TV<sub>sl</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje Y. Tracción en el alma.  
 T<sub>Geom.</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Relación entre las dimensiones de la sección.  
 T<sub>Disp-sl</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Separación entre las barras de la armadura longitudinal.  
 T<sub>Disp-st</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Separación entre las barras de la armadura transversal.  
 Disp. S.: Criterios de diseño por sismo  
 Cap. S: Diseño por capacidad. Esfuerzo cortante en vigas.  
 x: Distancia al origen de la barra  
 h: Coeficiente de aprovechamiento (%)  
 N.P.: No procede  
 -: -

## Comprobaciones que no proceden (N.P.):

- <sup>(1)</sup> La comprobación del estado límite de agotamiento por torsión no procede, ya que no hay momento torsor.
- <sup>(2)</sup> La comprobación no procede, ya que no hay interacción entre torsión y esfuerzos normales.
- <sup>(3)</sup> Debido a las características de aceleración sísmica de la zona y ductilidad de diseño de la estructura, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.
- <sup>(4)</sup> No hay esfuerzos que produzcan tensiones normales para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.

Producción por una versión educativa de CYPE

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C, sup.}$	$W_{k,C, Lat. Der.}$	$W_{k,C, inf.}$	$W_{k,C, Lat. Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fis}$	
C39 - PC39	x: 1.95 m Cumple	x: 1.95 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 1.95 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC39 - B140	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B141 - PC39	x: 0.169 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC39 - PC38	x: 5.401 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC38 - B140	x: 2.144 m Cumple	x: 2.144 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 1.822 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B140 - B139	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0.017 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B141 - B138	x: 1.117 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC38 - B139	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE

## Notación:

S<sub>c</sub>: Fisuración por compresión  
 W<sub>k,C, sup.</sub>: Fisuración por tracción: Cara superior  
 W<sub>k,C, Lat. Der.</sub>: Fisuración por tracción: Cara lateral derecha  
 W<sub>k,C, inf.</sub>: Fisuración por tracción: Cara inferior  
 W<sub>k,C, Lat. Izq.</sub>: Fisuración por tracción: Cara lateral izquierda  
 S<sub>sr</sub>: Área mínima de armadura  
 V<sub>fis</sub>: Fisuración por cortante  
 x: Distancia al origen de la barra  
 h: Coeficiente de aprovechamiento (%)  
 N.P.: No procede

## Comprobaciones que no proceden (N.P.):

- <sup>(1)</sup> La comprobación no procede, ya que la tensión de tracción máxima en el hormigón no supera la resistencia a tracción del mismo.
- <sup>(2)</sup> La comprobación no procede, ya que no hay ninguna armadura traccionada.





# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Comprobaciones de flecha				
Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Mín.}(L/300, L/500 + 10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
PC39 - PC39	$f_{i,Q}: 0.15 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 11.14 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.98 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 13.00 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.73 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 9.75 \text{ mm}$	CUMPLE
PC39 - B140	$f_{i,Q}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.90 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.31 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.39 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.25 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.54 \text{ mm}$	CUMPLE
B141 - PC39	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 0.48 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 0.56 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.42 \text{ mm}$	CUMPLE
PC39 - PC38	$f_{i,Q}: 0.26 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 14.74 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.38 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 17.20 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.42 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.61 \text{ mm}$	CUMPLE
B138 - B140	$f_{i,Q}: 1.57 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 12.25 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 5.89 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 14.29 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 5.74 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 10.72 \text{ mm}$	CUMPLE
B140 - B139	$f_{i,Q}: 0.22 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 13.53 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.83 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 15.52 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.38 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 11.80 \text{ mm}$	CUMPLE
B141 - B138	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 7.81 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.15 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 9.11 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.10 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 6.83 \text{ mm}$	CUMPLE
PC38 - B139	$f_{i,Q}: 2.33 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 14.78 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 10.17 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 17.25 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 9.52 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 12.94 \text{ mm}$	CUMPLE

## ÍNDICE

1.- PSOT - 3.75.....	6
1.1.- PC14.....	6
1.2.- PC19.....	6
1.3.- PC24.....	6
1.4.- PC25.....	6
1.5.- PC39.....	7
1.6.- PC1.....	7
1.7.- PC2.....	7
1.8.- PC3.....	8
1.9.- PC4.....	8
1.10.- PC5.....	8
1.11.- PC6.....	9
1.12.- PC7.....	9
1.13.- PC8.....	9
1.14.- PC9.....	10
1.15.- PC10.....	10
1.16.- PC11.....	10
1.17.- PC12.....	11
1.18.- PC13.....	11
1.19.- PC16.....	11
1.20.- PC17.....	12
1.21.- PC18.....	12
1.22.- PC21.....	12
1.23.- PC22.....	13
1.24.- PC23.....	13
1.25.- PC26.....	13
1.26.- PC27.....	14
1.27.- PC28.....	14
1.28.- PC29.....	14
1.29.- PC30.....	15
1.30.- PC31.....	15
1.31.- PC32.....	15
1.32.- PC33.....	16
1.33.- PC34.....	16
1.34.- PC35.....	16
1.35.- PC36.....	17
1.36.- PCC1.....	17
1.37.- PCC2.....	17
1.38.- PCC3.....	18
1.39.- PCC4.....	18
1.40.- PCC5.....	18
1.41.- PCC6.....	19
1.42.- PCC7.....	19
1.43.- PCC8.....	19
1.44.- PCC9.....	20
1.45.- PCC10.....	20
1.46.- PCC11.....	20
1.47.- PCC12.....	21
1.48.- PCC13.....	21
1.49.- PCC14.....	21

1.50.- PCC15.....	22
1.51.- PCC16.....	22
1.52.- PCC17.....	22
1.53.- PCC18.....	23
1.54.- PC37.....	23
2.- PB -0.10.....	23
2.1.- PCC7.....	23
2.2.- PCC8.....	24
2.3.- PCC9.....	24
2.4.- PCC10.....	24
2.5.- PCC11.....	25
2.6.- PCC12.....	25
2.7.- PCC13.....	25
2.8.- PCC14.....	26
2.9.- PCC15.....	26
2.10.- PCC16.....	26
2.11.- PCC17.....	27
2.12.- PCC18.....	27
2.13.- PC37.....	27
2.14.- PC1.....	28
2.15.- PC2.....	28
2.16.- PC3.....	29
2.17.- PC4.....	29
2.18.- PC5.....	29
2.19.- PC6.....	29
2.20.- PC7.....	30
2.21.- PC8.....	30
2.22.- PC9.....	30
2.23.- PC10.....	31
2.24.- PC16.....	31
2.25.- PC17.....	31
2.26.- PC18.....	32
2.27.- PC19.....	32
2.28.- PC21.....	32
2.29.- PC22.....	33
2.30.- PC23.....	33
2.31.- PC24.....	33
2.32.- PC25.....	34
2.33.- PC26.....	34
2.34.- PC27.....	34
2.35.- PC30.....	35
2.36.- PCC1.....	35
2.37.- PCC2.....	35
2.38.- PCC3.....	36
2.39.- PCC5.....	36
2.40.- PC39.....	36
2.41.- PC29.....	37
2.42.- PC11.....	37
2.43.- PC12.....	38
2.44.- PC13.....	38
2.45.- PC14.....	39

3.- PP +3.70.....	39
3.1.- PC1.....	39
3.2.- PC2.....	40
3.3.- PC3.....	40
3.4.- PC4.....	41
3.5.- PC5.....	41
3.6.- PC6.....	41
3.7.- PC7.....	42
3.8.- PC8.....	42
3.9.- PC9.....	42
3.10.- PC11.....	43
3.11.- PC12.....	43
3.12.- PC13.....	43
3.13.- PC14.....	44
3.14.- PC16.....	44
3.15.- PC17.....	44
3.16.- PC18.....	45
3.17.- PC21.....	45
3.18.- PC23.....	45
3.19.- PC26.....	46
3.20.- PC27.....	46
3.21.- PC28.....	46
3.22.- PC30.....	47
3.23.- PC32.....	47
3.24.- PC33.....	47
3.25.- PCC1.....	48
3.26.- PCC2.....	48
3.27.- PCC3.....	48
3.28.- PCC4.....	49
3.29.- PCC5.....	49
3.30.- PC19.....	49
3.31.- PC22.....	50
3.32.- PC25.....	50
3.33.- PC29.....	50
3.34.- PC10.....	51
3.35.- PC24.....	51
3.36.- PC39.....	51
3.37.- PC15.....	52
3.38.- PC20.....	52
4.- PS +7.60.....	53
4.1.- PC1.....	53
4.2.- PC2.....	53
4.3.- PC4.....	54
4.4.- PC5.....	54
4.5.- PC7.....	54
4.6.- PC8.....	55
4.7.- PC26.....	55
4.8.- PC11.....	55
4.9.- PC12.....	56
4.10.- PC13.....	56
4.11.- PC14.....	56
4.12.- PC16.....	57

4.13.- PC17.....	57
4.14.- PC18.....	57
4.15.- PC19.....	58
4.16.- PC21.....	58
4.17.- PC22.....	58
4.18.- PC23.....	59
4.19.- PC24.....	59
4.20.- PC39.....	59
4.21.- PC10.....	60
4.22.- PC15.....	60
4.23.- PC20.....	60
4.24.- PC3.....	61
4.25.- PC6.....	61
4.26.- PC9.....	62
4.27.- PC25.....	62
4.28.- PC31.....	63
5.- PT +10.75.....	63
5.1.- PC1.....	63
5.2.- PC2.....	64
5.3.- PC3.....	64
5.4.- PC4.....	65
5.5.- PC5.....	65
5.6.- PC6.....	65
5.7.- PC7.....	66
5.8.- PC8.....	66
5.9.- PC9.....	67
5.10.- PC25.....	67
5.11.- PC26.....	67
5.12.- PC31.....	68
5.13.- PC11.....	68
5.14.- PC12.....	68
5.15.- PC13.....	69
5.16.- PC14.....	69
5.17.- PC16.....	69
5.18.- PC17.....	70
5.19.- PC18.....	70
5.20.- PC21.....	70
5.21.- PC22.....	71
5.22.- PC23.....	71
5.23.- PC39.....	71
5.24.- PC10.....	72
5.25.- PC19.....	72
5.26.- PC24.....	72
5.27.- PC15.....	73
5.28.- PC20.....	73
6.- PC +13.90.....	74
6.1.- PC7.....	74
6.2.- PC8.....	74
6.3.- PC25.....	74
6.4.- PC26.....	75
6.5.- PC11.....	75

6.6.- PC12.....	75
6.7.- PC13.....	76
6.8.- PC14.....	76
6.9.- PC16.....	76
6.10.- PC17.....	77
6.11.- PC18.....	77
6.12.- PC19.....	77
6.13.- PC21.....	78
6.14.- PC22.....	78
6.15.- PC23.....	78
6.16.- PC24.....	79
6.17.- PC39.....	79
6.18.- PC10.....	79
6.19.- PC3.....	80
6.20.- PC6.....	80
6.21.- PC9.....	80
6.22.- PC31.....	81
6.23.- PC15.....	81
6.24.- PC20.....	81

7.- P.CUBIERTA +17.05.....	82
7.1.- PC4.....	82
7.2.- PC5.....	82
7.3.- PC6.....	83
7.4.- PC7.....	83
7.5.- PC8.....	83
7.6.- PC10.....	83
7.7.- PC11.....	84
7.8.- PC12.....	84
7.9.- PC13.....	84
7.10.- PC14.....	85
7.11.- PC16.....	85
7.12.- PC17.....	85
7.13.- PC18.....	86
7.14.- PC19.....	86
7.15.- PC21.....	86
7.16.- PC22.....	87
7.17.- PC23.....	87
7.18.- PC24.....	87
7.19.- PC25.....	88
7.20.- PC26.....	88
7.21.- PC39.....	88
7.22.- PC15.....	89
7.23.- PC20.....	89
7.24.- PC9.....	89





## 1.- PSOT - 3.75

### 1.1.- PC14

Perímetro del soporte: 2500 mm

Dimensiones del soporte: 80x45 cm

Perímetro crítico: 8447 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.74 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.31 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.21 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.19 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

### 1.2.- PC19

Perímetro del soporte: 2800 mm

Dimensiones del soporte: 100x40 cm

Perímetro crítico: 11587 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.45 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.40 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.13 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.15 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

### 1.3.- PC24

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 80x35 cm

Perímetro crítico: 11087 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.16 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.30 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.04 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.09 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

### 1.4.- PC25

Perímetro del soporte: 2200 mm

Dimensiones del soporte: 75x35 cm

Perímetro crítico: 10987 mm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.40 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.02 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.10 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.08 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.5.- PC39

Perímetro del soporte: 12550 mm

Dimensiones del soporte: 225x30, 200x30, 200x30 (cm)

Perímetro crítico: 17637 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.61 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.49 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.10 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.12 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.6.- PC1

Perímetro del soporte: 1300 mm

Dimensiones del soporte: 95x35 cm

Perímetro crítico: 5052 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.73 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$2.26 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.29 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.7.- PC2

Perímetro del soporte: 1500 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 7590 mm

Canto útil de la losa: 70 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.48 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.79 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.29 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.20 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.8.- PC3

Perímetro del soporte: 1500 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 7933 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.69 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$2.04 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.32 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.25 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.9.- PC4

Perímetro del soporte: 1500 mm

Dimensiones del soporte: 80x35 cm

Perímetro crítico: 7328 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.48 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.85 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.22 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.18 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.10.- PC5

Perímetro del soporte: 2600 mm

Dimensiones del soporte: 80x50 cm

Perímetro crítico: 11387 mm

Canto útil de la losa: 70 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.14 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.39 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.30 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.20 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.11.- PC6

Perímetro del soporte: 2800 mm

Dimensiones del soporte: 100x40 cm

Perímetro crítico: 11587 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.27 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.55 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.36 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.25 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.12.- PC7

Perímetro del soporte: 1500 mm

Dimensiones del soporte: 80x35 cm

Perímetro crítico: 7341 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.23 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.61 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.15 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.13 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.13.- PC8

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 11087 mm

Canto útil de la losa: 70 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.23 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.50 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.28 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.19 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.14.- PC9

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 11087 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.11 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.38 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.27 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.17 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.15.- PC10

Perímetro del soporte: 1794 mm

Dimensiones del soporte: 75x30 cm

Perímetro crítico: 8982 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.47 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.03 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.04 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.04 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.16.- PC11

Perímetro del soporte: 1800 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 5519 mm

Canto útil de la losa: 70 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.60 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.35 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.08 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.16 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.17.- PC12

Perímetro del soporte: 2200 mm

Dimensiones del soporte: 75x35 cm

Perímetro crítico: 8297 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.55 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.14 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.14 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.12 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.18.- PC13

Perímetro del soporte: 1950 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 8347 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.81 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.46 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.15 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.12 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.19.- PC16

Perímetro del soporte: 2200 mm

Dimensiones del soporte: 35x75 cm

Perímetro crítico: 8329 mm

Canto útil de la losa: 70 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.31 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.14 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.17 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.16 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.20.- PC17

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 80x35 cm

Perímetro crítico: 11087 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.08 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.41 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.25 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.17 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.21.- PC18

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 40x75 cm

Perímetro crítico: 11087 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.86 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.28 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.21 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.15 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.22.- PC21

Perímetro del soporte: 2100 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 8229 mm

Canto útil de la losa: 70 cm





# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.33 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.08 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.19 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.16 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.23.- PC22

Perímetro del soporte: 2400 mm

Dimensiones del soporte: 80x40 cm

Perímetro crítico: 11187 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.94 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.37 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.25 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.18 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.24.- PC23

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 11087 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.93 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.44 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.24 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.18 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.25.- PC26

Perímetro del soporte: 2200 mm

Dimensiones del soporte: 35x75 cm

Perímetro crítico: 10987 mm

Canto útil de la losa: 70 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.67 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.18 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.15 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.11 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.26.- PC27

Perímetro del soporte: 1350 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 8014 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.68 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.49 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.03 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.02 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.27.- PC28

Perímetro del soporte: 2000 mm

Dimensiones del soporte: 30x70 cm

Perímetro crítico: 10787 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.58 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.41 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.02 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.02 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.28.- PC29

Perímetro del soporte: 2100 mm

Dimensiones del soporte: 75x30 cm

Perímetro crítico: 10887 mm

Canto útil de la losa: 70 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.60 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.38 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.02 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.02 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.29.- PC30

Perímetro del soporte: 2100 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 10887 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.98 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.60 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.09 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.06 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.30.- PC31

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 80x35 cm

Perímetro crítico: 11087 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.10 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.42 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.28 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.19 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.31.- PC32

Perímetro del soporte: 1550 mm

Dimensiones del soporte: 40x75 cm

Perímetro crítico: 7632 mm

Canto útil de la losa: 70 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.70 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.59 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.05 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.05 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.32.- PC33

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 80x35 cm

Perímetro crítico: 11087 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.54 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.41 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.03 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.03 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.33.- PC34

Perímetro del soporte: 2500 mm

Dimensiones del soporte: 50x75 cm

Perímetro crítico: 11287 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.66 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.45 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.06 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.05 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.34.- PC35

Perímetro del soporte: 2400 mm

Dimensiones del soporte: 70x50 cm

Perímetro crítico: 11187 mm

Canto útil de la losa: 70 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.47 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.36 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.02 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.02 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.35.- PC36

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 80x35 cm

Perímetro crítico: 11087 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.36 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.30 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.02 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.03 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.36.- PCC1

Perímetro del soporte: 939 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 7639 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.72 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.46 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.04 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.03 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.37.- PCC2

Perímetro del soporte: 939 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 9726 mm

Canto útil de la losa: 70 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.11 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.71 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.01 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.01 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.38.- PCC3

Perímetro del soporte: 939 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 9726 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.34 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.88 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.03 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.02 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.39.- PCC4

Perímetro del soporte: 1564 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 50 cm

Perímetro crítico: 10352 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.86 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.68 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.05 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.04 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.40.- PCC5

Perímetro del soporte: 939 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 9726 mm

Canto útil de la losa: 70 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.41 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.85 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.05 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.03 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.41.- PCC6

Perímetro del soporte: 1564 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 50 cm

Perímetro crítico: 10352 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.77 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.49 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.03 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.02 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.42.- PCC7

Perímetro del soporte: 939 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 9726 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.76 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.48 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.01 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.01 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.43.- PCC8

Perímetro del soporte: 939 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 9726 mm

Canto útil de la losa: 70 cm





# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.89 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.57 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.01 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.01 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.44.- PCC9

Perímetro del soporte: 282 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 2847 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.79 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.88 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.22 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.15 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.45.- PCC10

Perímetro del soporte: 552 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 5573 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.25 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.79 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.08 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.05 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.46.- PCC11

Perímetro del soporte: 539 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 5265 mm

Canto útil de la losa: 70 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.86 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.54 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.05 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.03 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.47.- PCC12

Perímetro del soporte: 535 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 5260 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.92 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.59 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.05 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.03 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.48.- PCC13

Perímetro del soporte: 546 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 5272 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.08 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.72 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.07 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.05 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.49.- PCC14

Perímetro del soporte: 544 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 5270 mm

Canto útil de la losa: 70 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.24 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.82 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.08 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.05 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.50.- PCC15

Perímetro del soporte: 544 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 5269 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.40 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.91 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.10 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.06 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.51.- PCC16

Perímetro del soporte: 939 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 9726 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.60 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.39 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.01 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.00 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.52.- PCC17

Perímetro del soporte: 489 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 4772 mm

Canto útil de la losa: 70 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.51 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.34 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.04 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.03 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.53.- PCC18

Perímetro del soporte: 418 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 3537 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.96 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.68 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.06 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.04 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.54.- PC37

Perímetro del soporte: 612 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5610 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.62 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.42 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.05 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.03 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.- PB -0.10

### 2.1.- PCC7

Perímetro del soporte: 939 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 4893 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.67 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.04 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.32 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.20 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.2.- PCC8

Perímetro del soporte: 939 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 4893 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.95 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.26 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.37 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.24 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.3.- PCC9

Perímetro del soporte: 282 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 1427 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$4.65 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$3.10 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.92 \text{ N/mm}^2 \leq 1.40 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.61 \text{ N/mm}^2 \leq 1.48 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$88 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$21 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$100 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$228 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 2.4.- PCC10

Perímetro del soporte: 569 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Perímetro crítico: 2902 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.21 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.37 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.43 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.27 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.5.- PCC11

Perímetro del soporte: 563 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 2747 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.48 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.94 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.30 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.19 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.6.- PCC12

Perímetro del soporte: 563 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 2742 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.65 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.05 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.34 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.22 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.7.- PCC13

Perímetro del soporte: 563 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 2754 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.00 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.27 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.41 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.26 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.8.- PCC14

Perímetro del soporte: 563 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 2752 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.29 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.44 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.47 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.29 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.9.- PCC15

Perímetro del soporte: 563 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 2751 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.57 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.59 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.53 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.10.- PCC16

Perímetro del soporte: 939 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 4893 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm





# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.30 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.85 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.25 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.16 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.11.- PCC17

Perímetro del soporte: 516 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 2538 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.82 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.57 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.17 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.12 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.12.- PCC18

Perímetro del soporte: 293 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 1514 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$3.41 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$2.29 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.66 \text{ N/mm}^2 \leq 1.35 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.44 \text{ N/mm}^2 \leq 1.43 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$88 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$11 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$100 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$178 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 2.13.- PC37

Perímetro del soporte: 796 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Perímetro crítico: 2775 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.70 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.47 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.20 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.14 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.14.- PC1

Perímetro del soporte: 2240 mm

Dimensiones del soporte: 95x35 cm

Perímetro crítico: 2962 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.31 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.71 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.23 \text{ N/mm}^2 \leq 1.09 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.53 \text{ N/mm}^2 \leq 1.17 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$70 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$161 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 2.15.- PC2

Perímetro del soporte: 1495 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 3477 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.99 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.82 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.42 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.37 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple



## 2.16.- PC3

Perímetro del soporte: 1500 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 3699 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.40 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.09 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.57 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.44 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.17.- PC4

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 80x35 cm

Perímetro crítico: 6254 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.34 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.63 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.13 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.23 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.18.- PC5

Perímetro del soporte: 2600 mm

Dimensiones del soporte: 80x50 cm

Perímetro crítico: 6554 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.05 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.70 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.42 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.28 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.19.- PC6

Perímetro del soporte: 2690 mm

Dimensiones del soporte: 100x40 cm

Perímetro crítico: 6644 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.27 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.90 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.52 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.37 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.20.- PC7

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 80x35 cm

Perímetro crítico: 6254 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.31 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.59 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.11 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.22 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.21.- PC8

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 6254 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.17 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.80 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.43 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.30 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.22.- PC9

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 6254 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.06 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.75 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.41 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.29 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.23.- PC10

Perímetro del soporte: 2100 mm

Dimensiones del soporte: 75x30 cm

Perímetro crítico: 4655 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.53 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.77 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.24 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.34 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.24.- PC16

Perímetro del soporte: 1446 mm

Dimensiones del soporte: 35x75 cm

Perímetro crítico: 3423 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.02 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.94 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.43 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.40 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.25.- PC17

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 80x35 cm

Perímetro crítico: 6254 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.79 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.64 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.29 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.24 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.26.- PC18

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 40x75 cm

Perímetro crítico: 6254 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.83 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.70 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.31 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.26 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.27.- PC19

Perímetro del soporte: 2690 mm

Dimensiones del soporte: 100x40 cm

Perímetro crítico: 6644 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.74 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.69 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.30 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.28 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.28.- PC21

Perímetro del soporte: 1348 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 3325 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.98 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.94 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.40 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.38 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.29.- PC22

Perímetro del soporte: 2400 mm

Dimensiones del soporte: 80x40 cm

Perímetro crítico: 6354 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.80 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.59 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.30 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.22 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.30.- PC23

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 6254 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.84 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.75 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.31 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.27 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.31.- PC24

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 80x35 cm

Perímetro crítico: 5512 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm





# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.56 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.49 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.23 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.21 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.32.- PC25

Perímetro del soporte: 2200 mm

Dimensiones del soporte: 75x35 cm

Perímetro crítico: 6154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.80 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.60 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.28 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.21 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.33.- PC26

Perímetro del soporte: 2200 mm

Dimensiones del soporte: 35x75 cm

Perímetro crítico: 6154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.79 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.62 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.28 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.22 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.34.- PC27

Perímetro del soporte: 1333 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 3312 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.86 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.78 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.34 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.31 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.35.- PC30

Perímetro del soporte: 2100 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 6054 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.27 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.92 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.44 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.32 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.36.- PCC1

Perímetro del soporte: 563 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 2759 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.99 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.42 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.41 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.29 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.37.- PCC2

Perímetro del soporte: 939 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 4893 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.29 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.85 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.25 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.16 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.38.- PCC3

Perímetro del soporte: 939 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 4893 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.55 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.03 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.30 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.20 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.39.- PCC5

Perímetro del soporte: 939 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 4893 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.44 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.81 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.28 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.16 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.40.- PC39

Perímetro del soporte: 4470 mm

Dimensiones del soporte: 225x30, 200x30, 200x30 (cm)

Perímetro crítico: 4421 mm

Canto útil de la losa: 21.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.74 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.67 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.75 \text{ N/mm}^2 \leq 0.95 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.68 \text{ N/mm}^2 \leq 1.02 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$18 \text{ mm} \leq 108 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 161 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$161 \text{ mm} \leq 323 \text{ mm}$	Cumple

## 2.41.- PC29

Perímetro del soporte: 2100 mm

Dimensiones del soporte: 75x30 cm

Perímetro crítico: 6054 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.01 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.74 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.35 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.26 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.42.- PC11

Perímetro del soporte: 1350 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 2630 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.47 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$2.22 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.24 \text{ N/mm}^2 \leq 1.48 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.14 \text{ N/mm}^2 \leq 1.56 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$88 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$95 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$100 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$178 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 2.43.- PC12

Perímetro del soporte: 2200 mm

Dimensiones del soporte: 75x35 cm

Perímetro crítico: 6154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.22 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.55 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.08 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.20 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.44.- PC13

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 6254 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.34 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.66 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.13 \text{ N/mm}^2 \leq 1.10 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.24 \text{ N/mm}^2 \leq 1.18 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$88 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$135 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$100 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$178 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 2.45.- PC14

Perímetro del soporte: 2500 mm

Dimensiones del soporte: 80x45 cm

Perímetro crítico: 6454 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.27 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.39 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.10 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.15 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.- PP + 3.70

### 3.1.- PC1

Perímetro del soporte: 2240 mm

Dimensiones del soporte: 95x35 cm

Perímetro crítico: 2987 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.61 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.92 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.47 \text{ N/mm}^2 \leq 0.90 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.72 \text{ N/mm}^2 \leq 0.98 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$88 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$129 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$100 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$178 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 3.2.- PC2

Perímetro del soporte: 1488 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 3468 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.08 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.38 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.47 \text{ N/mm}^2 \leq 0.84 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.62 \text{ N/mm}^2 \leq 0.92 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$88 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$35 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$100 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$178 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 3.3.- PC3

Perímetro del soporte: 1412 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 3391 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm





# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.30 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.50 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.55 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.65 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.4.- PC4

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 80x35 cm

Perímetro crítico: 6254 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.82 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.78 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.31 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.28 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.5.- PC5

Perímetro del soporte: 2500 mm

Dimensiones del soporte: 80x45 cm

Perímetro crítico: 6454 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.18 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.99 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.45 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.38 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.6.- PC6

Perímetro del soporte: 2690 mm

Dimensiones del soporte: 100x40 cm

Perímetro crítico: 6644 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.06 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.97 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.43 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.39 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.7.- PC7

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 80x35 cm

Perímetro crítico: 6254 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.84 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.87 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.32 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.8.- PC8

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 6254 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.21 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.09 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.45 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.41 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.9.- PC9

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 6254 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.29 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.09 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.49 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.42 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.10.- PC11

Perímetro del soporte: 1050 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 2244 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.76 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.72 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.36 \text{ N/mm}^2 \leq 0.87 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.80 \text{ N/mm}^2 \leq 0.95 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$9 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$161 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 3.11.- PC12

Perímetro del soporte: 1450 mm

Dimensiones del soporte: 75x35 cm

Perímetro crítico: 4238 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.07 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.14 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.36 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.39 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.12.- PC13

Perímetro del soporte: 1918 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Perímetro crítico: 3905 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.56 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.76 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.27 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.37 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.13.- PC14

Perímetro del soporte: 1700 mm

Dimensiones del soporte: 80x45 cm

Perímetro crítico: 4349 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.42 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.13 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.55 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.44 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.14.- PC16

Perímetro del soporte: 1350 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 3341 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.82 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.22 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.49 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.15.- PC17

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 80x35 cm

Perímetro crítico: 6254 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.11 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.02 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.41 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.37 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.16.- PC18

Perímetro del soporte: 2200 mm

Dimensiones del soporte: 35x75 cm

Perímetro crítico: 6154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.98 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.00 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.35 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.36 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.17.- PC21

Perímetro del soporte: 1350 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 3341 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.82 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.01 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.41 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.18.- PC23

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 6254 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.97 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.98 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.36 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.36 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.19.- PC26

Perímetro del soporte: 2200 mm

Dimensiones del soporte: 35x75 cm

Perímetro crítico: 6154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.77 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.77 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.28 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.27 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.20.- PC27

Perímetro del soporte: 1280 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 3253 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.98 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.83 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.37 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.21.- PC28

Perímetro del soporte: 1654 mm

Dimensiones del soporte: 30x70 cm

Perímetro crítico: 4607 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.68 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.55 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.25 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.20 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.22.- PC30

Perímetro del soporte: 2100 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 6054 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.16 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.85 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.40 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.30 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.23.- PC32

Perímetro del soporte: 710 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 1676 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.84 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.96 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.35 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.41 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.24.- PC33

Perímetro del soporte: 1610 mm

Dimensiones del soporte: 80x35 cm

Perímetro crítico: 2558 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm





# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.55 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.39 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.36 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.27 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.25.- PCC1

Perímetro del soporte: 563 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 2705 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.63 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.16 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.34 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.24 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.26.- PCC2

Perímetro del soporte: 939 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 4497 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.27 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.86 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.27 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.18 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.27.- PCC3

Perímetro del soporte: 939 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 4893 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.46 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.04 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.28 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.20 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.28.- PCC4

Perímetro del soporte: 469 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 2461 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.73 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$3.02 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.52 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.58 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.29.- PCC5

Perímetro del soporte: 939 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 4893 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.76 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.14 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.34 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.22 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.30.- PC19

Perímetro del soporte: 2690 mm

Dimensiones del soporte: 100x40 cm

Perímetro crítico: 6644 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.81 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.02 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.41 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.31.- PC22

Perímetro del soporte: 2400 mm

Dimensiones del soporte: 80x40 cm

Perímetro crítico: 6354 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.94 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.83 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.36 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.31 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.32.- PC25

Perímetro del soporte: 2100 mm

Dimensiones del soporte: 75x30 cm

Perímetro crítico: 6054 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.87 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.79 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.30 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.27 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.33.- PC29

Perímetro del soporte: 1607 mm

Dimensiones del soporte: 75x30 cm

Perímetro crítico: 4689 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.77 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.58 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.26 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.20 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.34.- PC10

Perímetro del soporte: 1800 mm

Dimensiones del soporte: 75x30 cm

Perímetro crítico: 4781 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.59 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.64 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.23 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.25 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.35.- PC24

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 80x35 cm

Perímetro crítico: 5512 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.57 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.78 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.24 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.36.- PC39

Perímetro del soporte: 4470 mm

Dimensiones del soporte: 225x30, 200x30, 200x30 (cm)

Perímetro crítico: 4421 mm

Canto útil de la losa: 21.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.87 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.01 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.88 \text{ N/mm}^2 \leq 1.16 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.02 \text{ N/mm}^2 \leq 1.23 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$30 \text{ mm} \leq 108 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 161 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$161 \text{ mm} \leq 323 \text{ mm}$	Cumple

## 3.37.- PC15

Perímetro del soporte: 1350 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 2583 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.95 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.22 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.50 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.64 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.38.- PC20

Perímetro del soporte: 790 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 1829 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.36 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$2.00 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$1.02 \text{ N/mm}^2 \leq 1.48 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.86 \text{ N/mm}^2 \leq 1.56 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$117 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$161 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 4 - PS + 7.60

### 4.1.- PC1

Perímetro del soporte: 1550 mm

Dimensiones del soporte: 60x35 cm

Perímetro crítico: 2559 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.78 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.99 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.47 \text{ N/mm}^2 \leq 1.19 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.59 \text{ N/mm}^2 \leq 1.27 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$120 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$161 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

### 4.2.- PC2

Perímetro del soporte: 1500 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 3527 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.02 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.24 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.43 \text{ N/mm}^2 \leq 0.72 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.56 \text{ N/mm}^2 \leq 0.80 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$63 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$161 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 4.3.- PC4

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 80x35 cm

Perímetro crítico: 4667 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.68 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.73 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.36 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.4.- PC5

Perímetro del soporte: 2400 mm

Dimensiones del soporte: 80x40 cm

Perímetro crítico: 6354 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.14 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.02 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.43 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.38 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.5.- PC7

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 80x35 cm





# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Perímetro crítico: 4668 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.59 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.67 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.30 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.34 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.6.- PC8

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 6254 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.12 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.10 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.42 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.42 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.7.- PC26

Perímetro del soporte: 2100 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 6054 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.83 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.91 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.29 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.31 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.8.- PC11

Perímetro del soporte: 1350 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 3335 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.56 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.37 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.22 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.56 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.9.- PC12

Perímetro del soporte: 2200 mm

Dimensiones del soporte: 75x35 cm

Perímetro crítico: 6154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.72 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.04 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.26 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.37 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.10.- PC13

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 6254 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.62 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.80 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.23 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.29 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.11.- PC14

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 80x35 cm

Perímetro crítico: 6254 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.96 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.95 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.35 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.35 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.12.- PC16

Perímetro del soporte: 1349 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 3326 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.86 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.37 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.35 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.56 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.13.- PC17

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 80x35 cm

Perímetro crítico: 6254 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.92 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.08 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.34 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.40 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.14.- PC18

Perímetro del soporte: 2200 mm

Dimensiones del soporte: 35x75 cm

Perímetro crítico: 6154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.97 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.09 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.35 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.39 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.15.- PC19

Perímetro del soporte: 2690 mm

Dimensiones del soporte: 100x40 cm

Perímetro crítico: 6644 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.58 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.98 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.23 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.40 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.16.- PC21

Perímetro del soporte: 1345 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 3321 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.77 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.07 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.31 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.43 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.17.- PC22

Perímetro del soporte: 2400 mm

Dimensiones del soporte: 80x40 cm

Perímetro crítico: 6354 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.86 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.85 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.32 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.18.- PC23

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 6254 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.75 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.85 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.28 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.31 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.19.- PC24

Perímetro del soporte: 1990 mm

Dimensiones del soporte: 80x35 cm

Perímetro crítico: 4689 mm

Canto útil de la losa: 21.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.94 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.47 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.40 \text{ N/mm}^2 \leq 0.69 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.62 \text{ N/mm}^2 \leq 0.79 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.20.- PC39

Perímetro del soporte: 4470 mm

Dimensiones del soporte: 225x30, 200x30, 200x30 (cm)

Perímetro crítico: 4421 mm

Canto útil de la losa: 21.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.83 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.04 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.84 \text{ N/mm}^2 \leq 1.16 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.05 \text{ N/mm}^2 \leq 1.23 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$49 \text{ mm} \leq 108 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 161 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$161 \text{ mm} \leq 323 \text{ mm}$	Cumple

## 4.21.- PC10

Perímetro del soporte: 1770 mm

Dimensiones del soporte: 75x30 cm

Perímetro crítico: 4646 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.54 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.64 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.21 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.26 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.22.- PC15

Perímetro del soporte: 1350 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 3427 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.95 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.15 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.37 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.45 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.23.- PC20

Perímetro del soporte: 875 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Perímetro crítico: 1914 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.55 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.47 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.71 \text{ N/mm}^2 \leq 1.16 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.67 \text{ N/mm}^2 \leq 1.24 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$88 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$101 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$100 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$178 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 4.24.- PC3

Perímetro del soporte: 1345 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 4563 mm

Canto útil de la losa: 21.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.27 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$2.43 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.65 \text{ N/mm}^2 \leq 0.73 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.74 \text{ N/mm}^2 \leq 0.80 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$40 \text{ mm} \leq 108 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 161 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$161 \text{ mm} \leq 323 \text{ mm}$	Cumple

## 4.25.- PC6

Perímetro del soporte: 2800 mm

Dimensiones del soporte: 100x40 cm

Perímetro crítico: 5499 mm

Canto útil de la losa: 21.5 cm





# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.55 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.50 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.79 \text{ N/mm}^2 \leq 0.86 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.78 \text{ N/mm}^2 \leq 0.93 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$73 \text{ mm} \leq 108 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 161 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$161 \text{ mm} \leq 323 \text{ mm}$	Cumple

## 4.26.- PC9

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 4689 mm

Canto útil de la losa: 21.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.92 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.72 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.95 \text{ N/mm}^2 \leq 1.12 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.86 \text{ N/mm}^2 \leq 1.19 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$80 \text{ mm} \leq 108 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 161 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$161 \text{ mm} \leq 323 \text{ mm}$	Cumple

## 4.27.- PC25

Perímetro del soporte: 1890 mm

Dimensiones del soporte: 75x30 cm

Perímetro crítico: 4589 mm

Canto útil de la losa: 21.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.08 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.30 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.45 \text{ N/mm}^2 \leq 0.69 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.54 \text{ N/mm}^2 \leq 0.79 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.28.- PC31

Perímetro del soporte: 1990 mm

Dimensiones del soporte: 80x35 cm

Perímetro crítico: 4689 mm

Canto útil de la losa: 21.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.90 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.72 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.81 \text{ N/mm}^2 \leq 0.81 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.73 \text{ N/mm}^2 \leq 0.88 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$88 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$83 \text{ mm} \leq 108 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$100 \text{ mm} \leq 161 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$178 \text{ mm} \leq 323 \text{ mm}$	Cumple

## 5.- PT +10.75

### 5.1.- PC1

Perímetro del soporte: 1350 mm

Dimensiones del soporte: 50x35 cm

Perímetro crítico: 2519 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.77 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.97 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.41 \text{ N/mm}^2 \leq 0.82 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.52 \text{ N/mm}^2 \leq 0.90 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$95 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$161 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 5.2.- PC2

Perímetro del soporte: 1500 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 3527 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.24 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.30 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.52 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.58 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.3.- PC3

Perímetro del soporte: 1345 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 4563 mm

Canto útil de la losa: 21.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.33 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$2.46 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.67 \text{ N/mm}^2 \leq 0.73 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.75 \text{ N/mm}^2 \leq 0.80 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$57 \text{ mm} \leq 108 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 161 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$161 \text{ mm} \leq 323 \text{ mm}$	Cumple

## 5.4.- PC4

Perímetro del soporte: 1500 mm

Dimensiones del soporte: 80x35 cm

Perímetro crítico: 2512 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.80 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.65 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.48 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.40 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.5.- PC5

Perímetro del soporte: 1584 mm

Dimensiones del soporte: 80x40 cm

Perímetro crítico: 3561 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.20 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.12 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.53 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.51 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.6.- PC6

Perímetro del soporte: 2090 mm

Dimensiones del soporte: 100x40 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Perímetro crítico: 5144 mm

Canto útil de la losa: 21.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.09 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.99 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.86 \text{ N/mm}^2 \leq 0.89 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.83 \text{ N/mm}^2 \leq 0.96 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$56 \text{ mm} \leq 108 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 161 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$161 \text{ mm} \leq 323 \text{ mm}$	Cumple

## 5.7.- PC7

Perímetro del soporte: 1500 mm

Dimensiones del soporte: 80x35 cm

Perímetro crítico: 2588 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.55 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.78 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.47 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.8.- PC8

Perímetro del soporte: 1500 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 3512 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.90 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.95 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.39 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.42 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

## 5.9.- PC9

Perímetro del soporte: 1990 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 4689 mm

Canto útil de la losa: 21.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.85 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.65 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.80 \text{ N/mm}^2 \leq 0.92 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.70 \text{ N/mm}^2 \leq 0.99 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$105 \text{ mm} \leq 108 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 161 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$161 \text{ mm} \leq 323 \text{ mm}$	Cumple

## 5.10.- PC25

Perímetro del soporte: 1890 mm

Dimensiones del soporte: 75x30 cm

Perímetro crítico: 4589 mm

Canto útil de la losa: 21.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.13 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.34 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.47 \text{ N/mm}^2 \leq 0.69 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.55 \text{ N/mm}^2 \leq 0.79 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.11.- PC26

Perímetro del soporte: 2100 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 6054 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.98 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.94 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.34 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.12.- PC31

Perímetro del soporte: 1990 mm

Dimensiones del soporte: 80x35 cm

Perímetro crítico: 4689 mm

Canto útil de la losa: 21.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.70 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.48 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.72 \text{ N/mm}^2 \leq 0.72 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.63 \text{ N/mm}^2 \leq 0.79 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$90 \text{ mm} \leq 108 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 161 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$161 \text{ mm} \leq 323 \text{ mm}$	Cumple

## 5.13.- PC11

Perímetro del soporte: 1350 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 2587 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.55 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.27 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.29 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.66 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.14.- PC12

Perímetro del soporte: 2100 mm

Dimensiones del soporte: 75x30 cm





# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Perímetro crítico: 6054 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.66 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.93 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.23 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.32 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.15.- PC13

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 6254 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.55 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.82 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.20 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.30 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.16.- PC14

Perímetro del soporte: 2100 mm

Dimensiones del soporte: 75x30 cm

Perímetro crítico: 6054 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.96 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.94 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.17.- PC16

Perímetro del soporte: 1350 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 3327 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.82 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.24 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.50 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.18.- PC17

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 80x35 cm

Perímetro crítico: 5390 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.85 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.99 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.36 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.42 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.19.- PC18

Perímetro del soporte: 2100 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 6054 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.01 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.16 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.35 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.40 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.20.- PC21

Perímetro del soporte: 1350 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 3327 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.75 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.03 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.31 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.42 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.21.- PC22

Perímetro del soporte: 2100 mm

Dimensiones del soporte: 75x30 cm

Perímetro crítico: 6054 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.92 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.88 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.32 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.31 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.22.- PC23

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 6254 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.79 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.89 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.29 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.23.- PC39

Perímetro del soporte: 4470 mm

Dimensiones del soporte: 225x30, 200x30, 200x30 (cm)

Perímetro crítico: 4421 mm

Canto útil de la losa: 21.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.87 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.03 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.88 \text{ N/mm}^2 \leq 1.16 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.04 \text{ N/mm}^2 \leq 1.23 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$60 \text{ mm} \leq 108 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 161 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$161 \text{ mm} \leq 323 \text{ mm}$	Cumple

## 5.24.- PC10

Perímetro del soporte: 2100 mm

Dimensiones del soporte: 75x30 cm

Perímetro crítico: 4634 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.53 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.56 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.25 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.27 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.25.- PC19

Perímetro del soporte: 2690 mm

Dimensiones del soporte: 100x40 cm

Perímetro crítico: 6644 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.58 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.91 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.23 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.37 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.26.- PC24

Perímetro del soporte: 1990 mm

Dimensiones del soporte: 80x35 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Perímetro crítico: 4689 mm

Canto útil de la losa: 21.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.94 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.27 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.40 \text{ N/mm}^2 \leq 0.69 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.54 \text{ N/mm}^2 \leq 0.79 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.27.- PC15

Perímetro del soporte: 1350 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 2635 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.89 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.12 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.46 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.57 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.28.- PC20

Perímetro del soporte: 901 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 1939 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.54 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.46 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.72 \text{ N/mm}^2 \leq 0.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.68 \text{ N/mm}^2 \leq 0.85 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$98 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$172 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple



## 6.- PC +13.90

### 6.1.- PC7

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 80x35 cm

Perímetro crítico: 6254 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.67 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.74 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.25 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.28 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

### 6.2.- PC8

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 5053 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.31 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.15 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.62 \text{ N/mm}^2 \leq 0.64 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.56 \text{ N/mm}^2 \leq 0.72 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$44 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$161 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

### 6.3.- PC25

Perímetro del soporte: 1890 mm

Dimensiones del soporte: 75x30 cm

Perímetro crítico: 4589 mm

Canto útil de la losa: 21.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.10 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.25 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.45 \text{ N/mm}^2 \leq 0.69 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.51 \text{ N/mm}^2 \leq 0.79 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.4.- PC26

Perímetro del soporte: 2100 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 6054 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.83 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.80 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.29 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.28 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.5.- PC11

Perímetro del soporte: 1350 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 2616 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.53 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.21 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.28 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.63 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.6.- PC12

Perímetro del soporte: 2100 mm

Dimensiones del soporte: 75x30 cm

Perímetro crítico: 6054 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm





# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.66 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.87 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.23 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.30 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.7.- PC13

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 6254 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.59 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.80 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.22 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.30 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.8.- PC14

Perímetro del soporte: 2100 mm

Dimensiones del soporte: 75x30 cm

Perímetro crítico: 6054 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.94 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.92 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.32 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.9.- PC16

Perímetro del soporte: 1342 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 3318 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.80 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.23 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.32 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.50 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.10.- PC17

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 80x35 cm

Perímetro crítico: 5378 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.87 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.94 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.37 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.40 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.11.- PC18

Perímetro del soporte: 2100 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 6054 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.99 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.08 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.34 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.38 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.12.- PC19

Perímetro del soporte: 2690 mm

Dimensiones del soporte: 100x40 cm

Perímetro crítico: 6644 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.57 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.81 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.23 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.13.- PC21

Perímetro del soporte: 1339 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 3316 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.70 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.97 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.28 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.39 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.14.- PC22

Perímetro del soporte: 2100 mm

Dimensiones del soporte: 75x30 cm

Perímetro crítico: 6054 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.88 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.82 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.31 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.28 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.15.- PC23

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 6254 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.77 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.84 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.28 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.31 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.16.- PC24

Perímetro del soporte: 1990 mm

Dimensiones del soporte: 80x35 cm

Perímetro crítico: 4689 mm

Canto útil de la losa: 21.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.93 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.10 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.39 \text{ N/mm}^2 \leq 0.69 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.47 \text{ N/mm}^2 \leq 0.79 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.17.- PC39

Perímetro del soporte: 4470 mm

Dimensiones del soporte: 225x30, 200x30, 200x30 (cm)

Perímetro crítico: 4421 mm

Canto útil de la losa: 21.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.86 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.95 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.86 \text{ N/mm}^2 \leq 0.95 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.96 \text{ N/mm}^2 \leq 1.02 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$19 \text{ mm} \leq 108 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 161 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$161 \text{ mm} \leq 323 \text{ mm}$	Cumple

## 6.18.- PC10

Perímetro del soporte: 2100 mm

Dimensiones del soporte: 75x30 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Perímetro crítico: 4768 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.47 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.52 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.22 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.24 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.19.- PC3

Perímetro del soporte: 1343 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 2699 mm

Canto útil de la losa: 21.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.27 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.38 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.64 \text{ N/mm}^2 \leq 0.69 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.71 \text{ N/mm}^2 \leq 0.79 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.20.- PC6

Perímetro del soporte: 2090 mm

Dimensiones del soporte: 100x40 cm

Perímetro crítico: 4789 mm

Canto útil de la losa: 21.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.01 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.79 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.88 \text{ N/mm}^2 \leq 0.69 \text{ N/mm}^2$	No cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.79 \text{ N/mm}^2 \leq 0.79 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.21.- PC9

Perímetro del soporte: 1990 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 4689 mm

Canto útil de la losa: 21.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.90 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.72 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.82 \text{ N/mm}^2 \leq 0.69 \text{ N/mm}^2$	No cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.75 \text{ N/mm}^2 \leq 0.79 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.22.- PC31

Perímetro del soporte: 1990 mm

Dimensiones del soporte: 80x35 cm

Perímetro crítico: 4689 mm

Canto útil de la losa: 21.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.60 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.34 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.68 \text{ N/mm}^2 \leq 0.69 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.57 \text{ N/mm}^2 \leq 0.79 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.23.- PC15

Perímetro del soporte: 1350 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 2630 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.79 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.91 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.40 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.47 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.24.- PC20

Perímetro del soporte: 797 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 1818 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.84 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.69 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.81 \text{ N/mm}^2 \leq 0.97 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.74 \text{ N/mm}^2 \leq 1.05 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$140 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$161 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 7 - P.CUBIERTA + 17.05

### 7.1.- PC4

Perímetro del soporte: 1514 mm

Dimensiones del soporte: 80x35 cm

Perímetro crítico: 2578 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.51 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.52 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.31 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.32 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

### 7.2.- PC5

Perímetro del soporte: 1400 mm

Dimensiones del soporte: 75x30 cm

Perímetro crítico: 3377 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.75 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.67 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.32 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.28 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple





# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

## 7.3.- PC6

Perímetro del soporte: 1751 mm

Dimensiones del soporte: 100x40 cm

Perímetro crítico: 3728 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.80 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.72 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.39 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.36 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.4.- PC7

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 80x35 cm

Perímetro crítico: 6254 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.50 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.46 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.19 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.17 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.5.- PC8

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 4971 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.25 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.01 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.60 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.49 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.6.- PC10

Perímetro del soporte: 2100 mm

Dimensiones del soporte: 75x30 cm

Perímetro crítico: 4589 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.36 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.37 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.17 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.17 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.7.- PC11

Perímetro del soporte: 1350 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 2311 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.47 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.64 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.28 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.37 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.8.- PC12

Perímetro del soporte: 2100 mm

Dimensiones del soporte: 75x30 cm

Perímetro crítico: 6054 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.48 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.48 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.17 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.17 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.9.- PC13

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 6254 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.40 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.43 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.15 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.16 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.10.- PC14

Perímetro del soporte: 2100 mm

Dimensiones del soporte: 75x30 cm

Perímetro crítico: 6054 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.65 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.57 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.23 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.20 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.11.- PC16

Perímetro del soporte: 1350 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 3340 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.81 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.80 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.32 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.12.- PC17

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 80x35 cm

Perímetro crítico: 4947 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.75 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.64 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.35 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.30 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.13.- PC18

Perímetro del soporte: 2100 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 6054 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.70 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.65 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.24 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.23 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.14.- PC19

Perímetro del soporte: 2690 mm

Dimensiones del soporte: 100x40 cm

Perímetro crítico: 6018 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.51 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.55 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.23 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.25 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.15.- PC21

Perímetro del soporte: 1350 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 3341 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.77 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.81 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.31 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.16.- PC22

Perímetro del soporte: 2100 mm

Dimensiones del soporte: 75x30 cm

Perímetro crítico: 6054 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.72 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.61 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.25 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.21 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.17.- PC23

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm

Perímetro crítico: 6254 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.63 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.60 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.23 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.22 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.18.- PC24

Perímetro del soporte: 1990 mm

Dimensiones del soporte: 80x35 cm

Perímetro crítico: 3763 mm

Canto útil de la losa: 21.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.59 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.68 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.31 \text{ N/mm}^2 \leq 0.69 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.36 \text{ N/mm}^2 \leq 0.79 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.19.- PC25

Perímetro del soporte: 1890 mm

Dimensiones del soporte: 75x30 cm

Perímetro crítico: 2921 mm

Canto útil de la losa: 21.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.65 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.58 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.42 \text{ N/mm}^2 \leq 0.69 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.38 \text{ N/mm}^2 \leq 0.79 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.20.- PC26

Perímetro del soporte: 2100 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 5023 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.59 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.57 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.25 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.24 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.21.- PC39

Perímetro del soporte: 4470 mm

Dimensiones del soporte: 225x30, 200x30, 200x30 (cm)

Perímetro crítico: 4421 mm

Canto útil de la losa: 21.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.66 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.78 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.67 \text{ N/mm}^2 \leq 0.95 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.79 \text{ N/mm}^2 \leq 1.02 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$49 \text{ mm} \leq 108 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 161 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$161 \text{ mm} \leq 323 \text{ mm}$	Cumple

## 7.22.- PC15

Perímetro del soporte: 1350 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 2344 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.68 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.53 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.39 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.31 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.23.- PC20

Perímetro del soporte: 1245 mm

Dimensiones del soporte: 30x75 cm

Perímetro crítico: 2622 mm

Canto útil de la losa: 21.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.82 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.79 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.39 \text{ N/mm}^2 \leq 0.69 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.38 \text{ N/mm}^2 \leq 0.79 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.24.- PC9

Perímetro del soporte: 2300 mm

Dimensiones del soporte: 35x80 cm





# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 28/05/20

Perímetro crítico: 6254 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.96 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.78 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.35 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.29 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

[Producido por una versión educativa de CYPE](#)

# Desplazamientos de pilares

Nombre Obra: 03.V.TFG\_MODULO-C

Fecha: 28/05/20

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Producido por una versión educativa de CYPE

Situaciones persistentes o transitorias					
Pilar	Planta	Cota (m)	Desp. X (mm)	Desp. Y (mm)	Desp. Z (mm)
PC1	PC +13.90	13.65	-5.60	-6.14	-2.91
	PT +10.75	10.57	-4.67	-5.23	-2.87
	PS +7.60	7.42	-3.50	-4.07	-2.78
	PP +3.70	3.52	-1.87	-2.26	-2.61
	PB -0.10	-0.28	-0.59	-0.88	-2.47
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.32
PC2	PC +13.90	13.65	-6.30	-5.97	-2.66
	PT +10.75	10.57	-5.28	-5.09	-2.62
	PS +7.60	7.42	-3.98	-3.95	-2.54
	PP +3.70	3.52	-2.15	-2.20	-2.37
	PB -0.10	-0.28	-0.70	-0.85	-2.15
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.87
PC3	PC +13.90	13.73	-7.34	-5.70	-2.56
	PT +10.75	10.57	-6.17	-4.85	-2.52
	PS +7.60	7.42	-4.69	-3.76	-2.43
	PP +3.70	3.52	-2.55	-2.10	-2.26
	PB -0.10	-0.28	-0.86	-0.79	-2.03
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.70
PC4	P.Cubierta +17.05	16.88	-5.86	-5.73	-3.38
	PC +13.90	13.65	-5.10	-5.09	-3.36
	PT +10.75	10.57	-4.24	-4.31	-3.28
	PS +7.60	7.42	-3.17	-3.33	-3.16
	PP +3.70	3.52	-1.68	-1.85	-2.94
	PB -0.10	-0.28	-0.52	-0.67	-2.65
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.37
PC5	P.Cubierta +17.05	16.88	-6.64	-5.54	-3.61
	PC +13.90	13.65	-5.80	-4.91	-3.56
	PT +10.75	10.57	-4.84	-4.16	-3.44
	PS +7.60	7.42	-3.64	-3.21	-3.27
	PP +3.70	3.52	-1.95	-1.78	-2.94
	PB -0.10	-0.28	-0.62	-0.63	-2.55
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.13
PC6	P.Cubierta +17.05	16.88	-7.84	-5.24	-3.58
	PC +13.90	13.73	-6.87	-4.64	-3.55
	PT +10.75	10.57	-5.77	-3.92	-3.45
	PS +7.60	7.42	-4.37	-3.02	-3.28
	PP +3.70	3.52	-2.37	-1.67	-2.97
	PB -0.10	-0.28	-0.79	-0.57	-2.58
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.10
PC7	P.Cubierta +17.05	16.88	-5.29	-4.57	-3.34
	PC +13.90	13.73	-4.59	-4.03	-3.31
	PT +10.75	10.57	-3.80	-3.38	-3.22
	PS +7.60	7.42	-2.82	-2.59	-3.11
	PP +3.70	3.52	-1.48	-1.43	-2.93
	PB -0.10	-0.28	-0.44	-0.45	-2.69

# Desplazamientos de pilares

Nombre Obra: 03.V.TFG\_MODULO-C

Fecha: 28/05/20

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Producido por una versión educativa de CYPE

Situaciones persistentes o transitorias					
Pilar	Planta	Cota (m)	Desp. X (mm)	Desp. Y (mm)	Desp. Z (mm)
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.45
PC8	P.Cubierta +17.05	16.88	-6.07	-4.38	-3.90
	PC +13.90	13.73	-5.29	-3.86	-3.82
	PT +10.75	10.57	-4.40	-3.22	-3.66
	PS +7.60	7.42	-3.29	-2.46	-3.47
	PP +3.70	3.52	-1.76	-1.36	-3.11
	PB -0.10	-0.28	-0.55	-0.41	-2.65
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.10
PC9	P.Cubierta +17.05	16.88	-7.31	-4.06	-3.89
	PC +13.90	13.73	-6.40	-3.57	-3.81
	PT +10.75	10.57	-5.36	-2.97	-3.64
	PS +7.60	7.42	-4.05	-2.26	-3.40
	PP +3.70	3.52	-2.19	-1.25	-2.97
	PB -0.10	-0.28	-0.71	-0.37	-2.48
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.96
PC10	P.Cubierta +17.05	16.88	-4.98	-3.95	-3.54
	PC +13.90	13.73	-4.31	-3.47	-3.52
	PT +10.75	10.57	-3.56	-2.88	-3.44
	PS +7.60	7.42	-2.63	-2.19	-3.33
	PP +3.70	3.52	-1.38	-1.21	-3.13
	PB -0.10	-0.28	-0.40	-0.35	-2.88
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.58
PC11	P.Cubierta +17.05	16.88	4.72	4.01	-2.75
	PC +13.90	13.73	3.89	3.34	-2.73
	PT +10.75	10.57	2.97	2.75	-2.68
	PS +7.60	7.42	2.02	2.12	-2.59
	PP +3.70	3.52	0.88	1.18	-2.44
	PB -0.10	-0.28	-0.10	0.38	-2.25
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.05
PC12	P.Cubierta +17.05	16.88	4.72	3.66	-3.46
	PC +13.90	13.73	3.89	3.04	-3.41
	PT +10.75	10.57	2.97	2.45	-3.30
	PS +7.60	7.42	2.02	1.82	-3.12
	PP +3.70	3.52	0.88	1.00	-2.84
	PB -0.10	-0.28	-0.10	0.28	-2.51
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.19
PC13	P.Cubierta +17.05	16.88	4.72	3.30	-3.28
	PC +13.90	13.73	3.89	2.73	-3.25
	PT +10.75	10.57	2.97	2.18	-3.16
	PS +7.60	7.42	2.02	1.59	-3.02
	PP +3.70	3.52	0.88	0.81	-2.77
	PB -0.10	-0.28	-0.10	-0.19	-2.48
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.20
PC14	P.Cubierta +17.05	16.88	4.72	3.01	-3.69
	PC +13.90	13.73	3.89	-2.51	-3.63

# Desplazamientos de pilares

Nombre Obra: 03.V.TFG\_MODULO-C

Fecha: 28/05/20

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Producido por una versión educativa de CYPE

Situaciones persistentes o transitorias					
Pilar	Planta	Cota (m)	Desp. X (mm)	Desp. Y (mm)	Desp. Z (mm)
	PT +10.75	10.57	2.97	-2.02	-3.49
	PS +7.60	7.42	2.02	-1.50	-3.27
	PP +3.70	3.52	0.88	-0.82	-2.95
	PB -0.10	-0.28	-0.10	-0.25	-2.64
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.35
PC15	P.Cubierta +17.05	16.88	4.72	-3.99	-3.13
	PC +13.90	13.73	3.89	-3.50	-3.24
	PT +10.75	10.57	2.97	-2.91	-3.16
	PS +7.60	7.42	2.02	-2.21	-3.02
	PP +3.70	3.52	0.88	-1.22	-2.70
	PB -0.10	-0.28	-0.10	-0.36	-2.57
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.55
PC16	P.Cubierta +17.05	16.88	4.73	4.01	-2.59
	PC +13.90	13.73	3.90	3.34	-2.55
	PT +10.75	10.57	2.97	2.75	-2.47
	PS +7.60	7.42	-2.01	2.12	-2.34
	PP +3.70	3.52	-0.97	1.18	-2.13
	PB -0.10	-0.28	-0.21	0.38	-1.87
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.60
PC17	P.Cubierta +17.05	16.88	4.73	3.66	-3.80
	PC +13.90	13.73	3.90	3.04	-3.73
	PT +10.75	10.57	2.97	2.45	-3.60
	PS +7.60	7.42	-2.03	1.82	-3.39
	PP +3.70	3.52	-0.98	1.00	-3.03
	PB -0.10	-0.28	-0.22	0.28	-2.57
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.05
PC18	P.Cubierta +17.05	16.88	4.73	3.30	-3.67
	PC +13.90	13.73	3.90	2.73	-3.61
	PT +10.75	10.57	2.97	2.18	-3.46
	PS +7.60	7.42	-2.01	1.59	-3.23
	PP +3.70	3.52	-0.97	0.81	-2.89
	PB -0.10	-0.28	-0.21	-0.19	-2.46
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.03
PC19	P.Cubierta +17.05	16.88	4.73	3.00	-3.42
	PC +13.90	13.73	3.90	-2.53	-3.39
	PT +10.75	10.57	2.97	-2.04	-3.31
	PS +7.60	7.42	-2.02	-1.52	-3.20
	PP +3.70	3.52	-0.98	-0.83	-2.99
	PB -0.10	-0.28	-0.22	-0.26	-2.72
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.41
PC20	P.Cubierta +17.05	16.88	4.73	-3.99	-2.99
	PC +13.90	13.73	3.90	-3.50	-3.14
	PT +10.75	10.57	2.97	-2.91	-3.06
	PS +7.60	7.42	-2.02	-2.21	-2.96
	PP +3.70	3.52	-0.98	-1.22	-2.71

# Desplazamientos de pilares

Nombre Obra: 03.V.TFG\_MODULO-C

Fecha: 28/05/20

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Producido por una versión educativa de CYPE

Situaciones persistentes o transitorias					
Pilar	Planta	Cota (m)	Desp. X (mm)	Desp. Y (mm)	Desp. Z (mm)
	PB -0.10	-0.28	-0.22	-0.36	-2.56
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.61
PC21	P.Cubierta +17.05	16.88	-4.89	4.01	-2.43
	PC +13.90	13.73	-4.24	3.34	-2.39
	PT +10.75	10.57	-3.49	2.75	-2.31
	PS +7.60	7.42	-2.58	2.12	-2.19
	PP +3.70	3.52	-1.35	1.18	-1.99
	PB -0.10	-0.28	-0.39	0.38	-1.73
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.43
PC22	P.Cubierta +17.05	16.88	-4.89	3.66	-3.53
	PC +13.90	13.73	-4.24	3.04	-3.45
	PT +10.75	10.57	-3.49	2.45	-3.29
	PS +7.60	7.42	-2.58	1.82	-3.04
	PP +3.70	3.52	-1.35	1.00	-2.73
	PB -0.10	-0.28	-0.39	0.28	-2.34
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.90
PC23	P.Cubierta +17.05	16.88	-4.89	3.30	-3.53
	PC +13.90	13.73	-4.24	2.73	-3.48
	PT +10.75	10.57	-3.49	2.18	-3.35
	PS +7.60	7.42	-2.58	1.59	-3.16
	PP +3.70	3.52	-1.35	0.81	-2.82
	PB -0.10	-0.28	-0.39	-0.19	-2.40
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.91
PC24	P.Cubierta +17.05	16.88	-4.89	3.01	-3.29
	PC +13.90	13.73	-4.24	-2.51	-3.26
	PT +10.75	10.57	-3.49	-2.02	-3.20
	PS +7.60	7.42	-2.58	-1.50	-3.09
	PP +3.70	3.52	-1.35	-0.82	-2.91
	PB -0.10	-0.28	-0.39	-0.25	-2.66
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.37
PC25	P.Cubierta +17.05	16.88	-5.64	-3.03	-3.23
	PC +13.90	13.73	-4.90	-2.63	-3.20
	PT +10.75	10.57	-4.06	-2.14	-3.11
	PS +7.60	7.42	-3.03	-1.60	-2.97
	PP +3.70	3.52	-1.60	-0.88	-2.72
	PB -0.10	-0.28	-0.49	-0.27	-2.37
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.02
PC26	P.Cubierta +17.05	16.88	-5.59	-3.51	-3.65
	PC +13.90	13.73	-4.86	-3.06	-3.59
	PT +10.75	10.57	-4.03	-2.52	-3.46
	PS +7.60	7.42	-3.00	-1.90	-3.26
	PP +3.70	3.52	-1.59	-1.04	-2.91
	PB -0.10	-0.28	-0.48	-0.31	-2.55
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.13
PC27	PP +3.70	3.52	-1.96	1.20	-0.98

# Desplazamientos de pilares

Nombre Obra: 03.V.TFG\_MODULO-C

Fecha: 28/05/20

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Producido por una versión educativa de CYPE

Situaciones persistentes o transitorias					
Pilar	Planta	Cota (m)	Desp. X (mm)	Desp. Y (mm)	Desp. Z (mm)
	PB -0.10	-0.28	-0.62	0.40	-0.94
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.85
PC28	PP +3.70	3.52	-1.96	1.09	-1.17
	PB -0.10	-0.45	-0.63	0.33	-1.10
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.96
PC29	PP +3.70	3.52	-1.96	0.99	-1.21
	PB -0.10	-0.28	-0.63	0.28	-1.15
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.98
PC30	PP +3.70	3.52	-1.96	0.81	-1.49
	PB -0.10	-0.28	-0.63	-0.19	-1.34
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.07
PC31	P.Cubierta +17.05	16.80	-6.76	-3.03	-3.34
	PC +13.90	13.73	-5.91	-2.63	-3.29
	PT +10.75	10.57	-4.93	-2.14	-3.17
	PS +7.60	7.42	-3.71	-1.60	-2.98
	PP +3.70	3.35	-2.00	-0.88	-2.66
	PB -0.10	-0.45	-0.64	-0.27	-2.28
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.82
PC32	PP +3.70	3.52	-2.39	1.36	-0.90
	PB -0.10	-0.45	-0.79	0.47	-0.87
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.81
PC33	PP +3.70	3.52	-2.42	1.14	-0.99
	PB -0.10	-0.45	-0.80	0.36	-0.96
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.85
PC34	PP +3.70	3.35	-2.50	0.94	-1.05
	PB -0.10	-0.45	-0.84	0.26	-1.01
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.89
PC35	PP +3.70	3.35	-2.59	0.75	-1.04
	PB -0.10	-0.45	-0.87	-0.21	-1.00
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.92
PC36	PP +3.70	3.35	-2.62	-0.89	-0.91
	PB -0.10	-0.45	-0.88	-0.27	-0.90
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.82
PC37	PB -0.10	-0.63	-0.98	0.47	-0.63
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.59
PC38	Forjado 7	17.89	5.49	4.21	-3.29
	P.Cubierta +17.05	16.88	4.75	-3.96	-3.30
	PC +13.90	13.73	-3.96	-3.48	-3.26
	PT +10.75	10.57	-3.24	-2.89	-3.20
	PS +7.60	7.42	-2.37	-2.20	-3.11
	PP +3.70	3.52	-1.21	-1.21	-2.95
	PB -0.10	-0.23	-0.34	-0.36	-2.76
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.67
PCC1	PP +3.70	3.52	-1.65	1.18	-1.28
	PB -0.10	-0.28	-0.51	0.38	-1.19

# Desplazamientos de pilares

Nombre Obra: 03.V.TFG\_MODULO-C

Fecha: 28/05/20

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Situaciones persistentes o transitorias					
Pilar	Planta	Cota (m)	Desp. X (mm)	Desp. Y (mm)	Desp. Z (mm)
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.97
PCC2	PP +3.70	3.52	-1.65	0.99	-1.87
	PB -0.10	-0.28	-0.51	0.28	-1.65
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.20
PCC3	PP +3.70	3.52	-1.65	0.81	-2.04
	PB -0.10	-0.28	-0.51	-0.19	-1.76
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.23
PCC4	PP +3.70	3.52	-2.31	-1.22	-1.99
	PB -0.10	-0.45	-0.76	-0.36	-1.87
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.69
PCC5	PP +3.70	3.52	-2.38	0.75	-1.93
	PB -0.10	-0.28	-0.79	-0.21	-1.60
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.03
PCC6	PP +3.70	3.35	-2.38	-0.89	-1.36
	PB -0.10	-0.45	-0.79	-0.27	-1.21
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.05
PCC7	PB -0.10	-0.63	-0.91	-0.35	-1.00
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.73
PCC8	PB -0.10	-0.63	-0.92	-0.55	-1.24
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.93
PCC9	PB -0.10	-0.63	-1.04	-0.78	-0.82
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.74
PCC10	PB -0.10	-0.63	-1.01	-0.62	-0.63
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.50
PCC11	PB -0.10	-0.63	-1.01	-0.46	-0.55
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.47
PCC12	PB -0.10	-0.63	-1.01	-0.33	-0.59
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.51
PCC13	PB -0.10	-0.63	-1.01	-0.26	-0.65
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.55
PCC14	PB -0.10	-0.63	-1.01	-0.20	-0.71
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.59
PCC15	PB -0.10	-0.63	-1.01	0.27	-0.74
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.61
PCC16	PB -0.10	-0.63	-0.94	0.37	-0.91
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.69
PCC17	PB -0.10	-0.63	-1.01	0.37	-0.61
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.58
PCC18	PB -0.10	-0.63	-0.95	0.54	-0.63
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.58

Producido por una versión educativa de CYPE



# Desplazamientos de pilares

Nombre Obra: 03.V.TFG\_MODULO-C

Fecha: 28/05/20

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Producido por una versión educativa de CYPE

Situaciones sísmicas <sup>(1)</sup>					
Pilar	Planta	Cota (m)	Desp. X (mm)	Desp. Y (mm)	Desp. Z (mm)
PC1	PC +13.90	13.65	-28.69	-53.95	-4.86
	PT +10.75	10.57	-22.80	-43.91	-4.75
	PS +7.60	7.42	-16.16	-31.21	-4.59
	PP +3.70	3.52	-7.79	-13.23	-4.18
	PB -0.10	-0.28	-1.92	-2.73	-4.00
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-3.82
PC2	PC +13.90	13.65	-30.35	-51.58	-3.14
	PT +10.75	10.57	-24.35	-42.05	-3.09
	PS +7.60	7.42	-17.43	-29.94	-2.98
	PP +3.70	3.52	-8.51	-12.77	-2.78
	PB -0.10	-0.28	-2.24	-2.66	-2.51
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.17
PC3	PC +13.90	13.73	-34.11	-47.97	-3.21
	PT +10.75	10.57	-27.68	-39.10	-3.16
	PS +7.60	7.42	-20.01	-27.85	-3.05
	PP +3.70	3.52	-9.79	-11.88	-2.81
	PB -0.10	-0.28	-2.70	-2.53	-2.49
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.07
PC4	P.Cubierta +17.05	16.88	-33.14	-45.36	-4.13
	PC +13.90	13.65	-27.92	-39.67	-4.10
	PT +10.75	10.57	-22.05	-32.33	-4.01
	PS +7.60	7.42	-15.56	-23.03	-3.88
	PP +3.70	3.52	-7.40	-9.83	-3.62
	PB -0.10	-0.28	-1.71	-2.22	-3.27
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.98
PC5	P.Cubierta +17.05	16.88	-34.26	-42.60	-3.73
	PC +13.90	13.65	-29.07	-37.26	-3.68
	PT +10.75	10.57	-23.17	-30.36	-3.55
	PS +7.60	7.42	-16.48	-21.63	-3.38
	PP +3.70	3.52	-7.99	-9.24	-3.04
	PB -0.10	-0.28	-2.02	-2.13	-2.64
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.21
PC6	P.Cubierta +17.05	16.88	-37.55	-38.34	-3.97
	PC +13.90	13.73	-32.24	-33.53	-3.94
	PT +10.75	10.57	-26.04	-27.32	-3.83
	PS +7.60	7.42	-18.76	-19.47	-3.64
	PP +3.70	3.52	-9.19	-8.33	-3.28
	PB -0.10	-0.28	-2.49	-2.00	-2.83
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.30
PC7	P.Cubierta +17.05	16.88	-33.03	-33.46	-3.56
	PC +13.90	13.73	-27.72	-28.37	-3.52
	PT +10.75	10.57	-21.76	-22.75	-3.41
	PS +7.60	7.42	-15.17	-16.50	-3.31
	PP +3.70	3.52	-7.07	-8.20	-3.14
	PB -0.10	-0.28	-1.49	-1.74	-2.95

# Desplazamientos de pilares

Nombre Obra: 03.V.TFG\_MODULO-C

Fecha: 28/05/20

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Producido por una versión educativa de CYPE

Situaciones sísmicas <sup>(1)</sup>					
Pilar	Planta	Cota (m)	Desp. X (mm)	Desp. Y (mm)	Desp. Z (mm)
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.70
PC8	P.Cubierta +17.05	16.88	-33.31	-33.50	-4.25
	PC +13.90	13.73	-28.22	-28.36	-4.17
	PT +10.75	10.57	-22.34	-22.71	-4.00
	PS +7.60	7.42	-15.76	-16.45	-3.79
	PP +3.70	3.52	-7.54	-8.19	-3.39
	PB -0.10	-0.28	-1.79	-1.77	-2.87
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.27
PC9	P.Cubierta +17.05	16.88	-35.86	-33.65	-4.17
	PC +13.90	13.73	-30.64	-28.42	-4.09
	PT +10.75	10.57	-24.61	-22.69	-3.90
	PS +7.60	7.42	-17.64	-16.40	-3.63
	PP +3.70	3.52	-8.62	-8.19	-3.15
	PB -0.10	-0.28	-2.28	-1.81	-2.62
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.08
PC10	P.Cubierta +17.05	16.88	-33.19	-33.72	-4.15
	PC +13.90	13.73	-27.81	-28.46	-4.12
	PT +10.75	10.57	-21.77	-22.70	-4.06
	PS +7.60	7.42	-15.11	-16.40	-3.96
	PP +3.70	3.52	-6.95	-8.19	-3.79
	PB -0.10	-0.28	-1.37	-1.83	-3.56
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-3.21
PC11	P.Cubierta +17.05	16.88	41.50	50.89	-3.60
	PC +13.90	13.73	34.92	42.87	-3.58
	PT +10.75	10.57	27.26	33.95	-3.51
	PS +7.60	7.42	18.58	24.22	-3.41
	PP +3.70	3.52	7.58	12.00	-3.25
	PB -0.10	-0.28	-0.71	3.18	-3.08
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.85
PC12	P.Cubierta +17.05	16.88	41.50	45.30	-4.05
	PC +13.90	13.73	34.92	38.06	-3.99
	PT +10.75	10.57	27.26	30.09	-3.85
	PS +7.60	7.42	18.58	21.47	-3.62
	PP +3.70	3.52	7.58	10.66	-3.26
	PB -0.10	-0.28	-0.71	2.74	-2.82
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.45
PC13	P.Cubierta +17.05	16.88	41.50	39.98	-4.54
	PC +13.90	13.73	34.92	33.49	-4.49
	PT +10.75	10.57	27.26	26.43	-4.37
	PS +7.60	7.42	18.58	18.86	-4.16
	PP +3.70	3.52	7.58	9.38	-3.80
	PB -0.10	-0.28	-0.71	-2.30	-3.36
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-3.00
PC14	P.Cubierta +17.05	16.88	41.50	35.71	-5.47
	PC +13.90	13.73	34.92	-29.91	-5.41

# Desplazamientos de pilares

Nombre Obra: 03.V.TFG\_MODULO-C

Fecha: 28/05/20

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Producido por una versión educativa de CYPE

Situaciones sísmicas <sup>(1)</sup>					
Pilar	Planta	Cota (m)	Desp. X (mm)	Desp. Y (mm)	Desp. Z (mm)
	PT +10.75	10.57	27.26	-23.64	-5.23
	PS +7.60	7.42	18.58	-16.96	-4.96
	PP +3.70	3.52	7.58	-8.55	-4.56
	PB -0.10	-0.28	-0.71	-2.05	-4.17
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-3.81
PC15	P.Cubierta +17.05	16.88	41.50	-33.69	-6.26
	PC +13.90	13.73	34.92	-28.45	-6.36
	PT +10.75	10.57	27.26	-22.69	-6.27
	PS +7.60	7.42	18.58	-16.40	-6.08
	PP +3.70	3.52	7.58	-8.19	-5.70
	PB -0.10	-0.28	-0.71	-1.83	-5.51
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-5.49
PC16	P.Cubierta +17.05	16.88	36.43	50.89	-3.66
	PC +13.90	13.73	30.33	42.87	-3.62
	PT +10.75	10.57	23.44	33.95	-3.50
	PS +7.60	7.42	-15.93	24.22	-3.32
	PP +3.70	3.52	-6.84	12.00	-2.98
	PB -0.10	-0.28	-0.93	3.18	-2.56
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.15
PC17	P.Cubierta +17.05	16.88	36.28	45.30	-4.07
	PC +13.90	13.73	30.20	38.06	-4.00
	PT +10.75	10.57	23.34	30.09	-3.86
	PS +7.60	7.42	-15.88	21.47	-3.63
	PP +3.70	3.52	-6.84	10.66	-3.25
	PB -0.10	-0.28	-0.95	2.74	-2.76
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.21
PC18	P.Cubierta +17.05	16.88	36.43	39.98	-3.93
	PC +13.90	13.73	30.33	33.49	-3.86
	PT +10.75	10.57	23.44	26.43	-3.70
	PS +7.60	7.42	-15.93	18.86	-3.45
	PP +3.70	3.52	-6.84	9.38	-3.07
	PB -0.10	-0.28	-0.93	-2.30	-2.60
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.12
PC19	P.Cubierta +17.05	16.88	36.30	35.53	-5.32
	PC +13.90	13.73	30.22	-29.80	-5.29
	PT +10.75	10.57	23.35	-23.56	-5.16
	PS +7.60	7.42	-15.88	-16.90	-4.94
	PP +3.70	3.52	-6.84	-8.52	-4.54
	PB -0.10	-0.28	-0.94	-2.04	-4.02
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-3.46
PC20	P.Cubierta +17.05	16.88	36.30	-33.69	-4.30
	PC +13.90	13.73	30.22	-28.45	-4.45
	PT +10.75	10.57	23.35	-22.69	-4.38
	PS +7.60	7.42	-15.89	-16.40	-4.31
	PP +3.70	3.52	-6.84	-8.19	-4.10

# Desplazamientos de pilares

Nombre Obra: 03.V.TFG\_MODULO-C

Fecha: 28/05/20

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Producido por una versión educativa de CYPE

Situaciones sísmicas <sup>(1)</sup>					
Pilar	Planta	Cota (m)	Desp. X (mm)	Desp. Y (mm)	Desp. Z (mm)
	PB -0.10	-0.28	-0.94	-1.83	-4.07
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-4.16
PC21	P.Cubierta +17.05	16.88	-33.27	50.89	-3.21
	PC +13.90	13.73	-27.86	42.87	-3.17
	PT +10.75	10.57	-21.79	33.95	-3.06
	PS +7.60	7.42	-15.11	24.22	-2.89
	PP +3.70	3.52	-6.93	12.00	-2.58
	PB -0.10	-0.28	-1.35	3.18	-2.21
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.79
PC22	P.Cubierta +17.05	16.88	-33.27	45.30	-3.98
	PC +13.90	13.73	-27.86	38.06	-3.89
	PT +10.75	10.57	-21.79	30.09	-3.71
	PS +7.60	7.42	-15.11	21.47	-3.41
	PP +3.70	3.52	-6.93	10.66	-3.05
	PB -0.10	-0.28	-1.35	2.74	-2.60
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.10
PC23	P.Cubierta +17.05	16.88	-33.27	39.98	-4.22
	PC +13.90	13.73	-27.86	33.49	-4.16
	PT +10.75	10.57	-21.79	26.43	-4.00
	PS +7.60	7.42	-15.11	18.86	-3.76
	PP +3.70	3.52	-6.93	9.38	-3.34
	PB -0.10	-0.28	-1.35	-2.30	-2.83
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.25
PC24	P.Cubierta +17.05	16.88	-33.27	35.71	-5.58
	PC +13.90	13.73	-27.86	-29.91	-5.51
	PT +10.75	10.57	-21.79	-23.64	-5.38
	PS +7.60	7.42	-15.11	-16.96	-5.15
	PP +3.70	3.52	-6.93	-8.55	-4.71
	PB -0.10	-0.28	-1.35	-2.05	-4.16
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-3.56
PC25	P.Cubierta +17.05	16.88	-33.03	-35.00	-3.96
	PC +13.90	13.73	-27.79	-29.39	-3.92
	PT +10.75	10.57	-21.88	-23.27	-3.82
	PS +7.60	7.42	-15.34	-16.72	-3.65
	PP +3.70	3.52	-7.25	-8.44	-3.36
	PB -0.10	-0.28	-1.62	-2.00	-2.96
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.56
PC26	P.Cubierta +17.05	16.88	-33.02	-34.11	-4.29
	PC +13.90	13.73	-27.77	-28.71	-4.23
	PT +10.75	10.57	-21.86	-22.81	-4.08
	PS +7.60	7.42	-15.31	-16.43	-3.85
	PP +3.70	3.52	-7.22	-8.28	-3.43
	PB -0.10	-0.28	-1.61	-1.91	-3.00
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.52
PC27	PP +3.70	3.52	-7.99	12.16	-1.07

# Desplazamientos de pilares

Nombre Obra: 03.V.TFG\_MODULO-C

Fecha: 28/05/20

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Producido por una versión educativa de CYPE

Situaciones sísmicas <sup>(1)</sup>					
Pilar	Planta	Cota (m)	Desp. X (mm)	Desp. Y (mm)	Desp. Z (mm)
	PB -0.10	-0.28	-2.02	3.24	-1.02
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.91
PC28	PP +3.70	3.52	-8.00	11.30	-1.21
	PB -0.10	-0.45	-2.02	2.95	-1.16
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.00
PC29	PP +3.70	3.52	-8.00	10.62	-1.27
	PB -0.10	-0.28	-2.02	2.72	-1.20
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.02
PC30	PP +3.70	3.52	-8.00	9.38	-1.51
	PB -0.10	-0.28	-2.02	-2.30	-1.36
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.09
PC31	P.Cubierta +17.05	16.80	-34.50	-35.02	-3.70
	PC +13.90	13.73	-29.31	-29.40	-3.64
	PT +10.75	10.57	-23.40	-23.28	-3.50
	PS +7.60	7.42	-16.66	-16.73	-3.29
	PP +3.70	3.35	-8.10	-8.44	-2.90
	PB -0.10	-0.45	-2.06	-2.00	-2.47
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.96
PC32	PP +3.70	3.52	-9.23	12.73	-1.07
	PB -0.10	-0.45	-2.50	3.42	-1.03
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.95
PC33	PP +3.70	3.52	-9.33	11.72	-1.11
	PB -0.10	-0.45	-2.54	3.09	-1.07
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.92
PC34	PP +3.70	3.35	-9.61	10.29	-1.08
	PB -0.10	-0.45	-2.64	2.61	-1.04
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.91
PC35	PP +3.70	3.35	-9.91	8.94	-1.13
	PB -0.10	-0.45	-2.73	-2.20	-1.07
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.98
PC36	PP +3.70	3.35	-10.02	-8.43	-1.04
	PB -0.10	-0.45	-2.77	-1.99	-1.02
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.91
PC37	PB -0.10	-0.63	-3.06	3.43	-0.68
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.64
PC38	Forjado 7	17.89	38.30	36.45	-3.76
	P.Cubierta +17.05	16.88	33.87	-33.71	-3.75
	PC +13.90	13.73	-28.21	-28.46	-3.72
	PT +10.75	10.57	-22.01	-22.69	-3.64
	PS +7.60	7.42	-15.19	-16.40	-3.52
	PP +3.70	3.52	-6.84	-8.19	-3.40
	PB -0.10	-0.23	-1.22	-1.83	-3.30
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-3.18
PCC1	PP +3.70	3.52	-7.32	12.00	-1.39
	PB -0.10	-0.28	-1.67	3.19	-1.29

# Desplazamientos de pilares

Nombre Obra: 03.V.TFG\_MODULO-C

Fecha: 28/05/20

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Situaciones sísmicas <sup>(1)</sup>					
Pilar	Planta	Cota (m)	Desp. X (mm)	Desp. Y (mm)	Desp. Z (mm)
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.06
PCC2	PP +3.70	3.52	-7.32	10.62	-1.97
	PB -0.10	-0.28	-1.67	2.72	-1.71
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.24
PCC3	PP +3.70	3.52	-7.32	9.39	-2.27
	PB -0.10	-0.28	-1.67	-2.30	-1.95
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.35
PCC4	PP +3.70	3.52	-8.98	-8.19	-2.35
	PB -0.10	-0.45	-2.42	-1.83	-2.10
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.85
PCC5	PP +3.70	3.52	-9.21	8.96	-2.03
	PB -0.10	-0.28	-2.50	-2.20	-1.68
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.08
PCC6	PP +3.70	3.35	-9.21	-8.42	-1.43
	PB -0.10	-0.45	-2.50	-1.99	-1.25
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.08
PCC7	PB -0.10	-0.63	-2.84	-1.84	-1.06
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.77
PCC8	PB -0.10	-0.63	-2.88	-1.94	-1.30
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.96
PCC9	PB -0.10	-0.63	-3.24	-2.50	-0.85
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.77
PCC10	PB -0.10	-0.63	-3.14	-2.10	-0.66
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.53
PCC11	PB -0.10	-0.63	-3.14	-1.73	-0.57
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.49
PCC12	PB -0.10	-0.63	-3.14	-1.87	-0.61
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.52
PCC13	PB -0.10	-0.63	-3.14	-2.03	-0.70
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.59
PCC14	PB -0.10	-0.63	-3.14	-2.27	-0.75
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.62
PCC15	PB -0.10	-0.63	-3.14	2.69	-0.78
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.64
PCC16	PB -0.10	-0.63	-2.94	3.13	-0.97
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.74
PCC17	PB -0.10	-0.63	-3.14	3.13	-0.64
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.61
PCC18	PB -0.10	-0.63	-2.98	3.61	-0.67
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.62
Notas: <sup>(1)</sup> Los desplazamientos están mayorados por la ductilidad.					

Los valores indicados tienen en cuenta los factores de desplazamientos definidos para los efectos multiplicadores de segundo orden.

## ÍNDICE

1.- DATOS GENERALES.....	2
2.- NÚCLEOS DE ESCALERA.....	2
2.1.- SOT-PB.....	2
2.1.1.- Geometría.....	2
2.1.2.- Cargas.....	2
2.1.3.- Tramos.....	2
2.2.- PB-PP.....	7
2.2.1.- Geometría.....	7
2.2.2.- Cargas.....	7
2.2.3.- Tramos.....	7
2.3.- PP-PS.....	12
2.3.1.- Geometría.....	12
2.3.2.- Cargas.....	12
2.3.3.- Tramos.....	12
2.4.- PS-PT.....	16
2.4.1.- Geometría.....	16
2.4.2.- Cargas.....	16
2.4.3.- Tramos.....	16
2.5.- PT-PC.....	20
2.5.1.- Geometría.....	20
2.5.2.- Cargas.....	20
2.5.3.- Tramos.....	20
2.6.- PC-PCub.....	24
2.6.1.- Geometría.....	24
2.6.2.- Cargas.....	24
2.6.3.- Tramos.....	24





## 1.- DATOS GENERALES

- Hormigón: HA-25,  $Y_c=1.5$
- Acero: B 500 S,  $Y_s=1.15$
- Recubrimiento geométrico: 3.0 cm

## Acciones

- CTE
- Cota de nieve: Altitud inferior o igual a 1000 m

## 2.- NÚCLEOS DE ESCALERA

### 2.1.- SOT-PB

#### 2.1.1.- Geometría

- Ámbito: 1.500 m
- Huella: 0.281 m
- Contrahuella: 0.180 m
- Peldañado: Hormigonado con la losa

#### 2.1.2.- Cargas

- Peso propio: 3.92 kN/m<sup>2</sup>
- Peldañado: 1.86 kN/m<sup>2</sup>
- Barandillas: 3.00 kN/m
- Solado: 1.00 kN/m<sup>2</sup>
- Sobrecarga de uso: 3.00 kN/m<sup>2</sup>

#### 2.1.3.- Tramos

##### 2.1.3.1.- Modulo C

##### 2.1.3.1.1.- Geometría

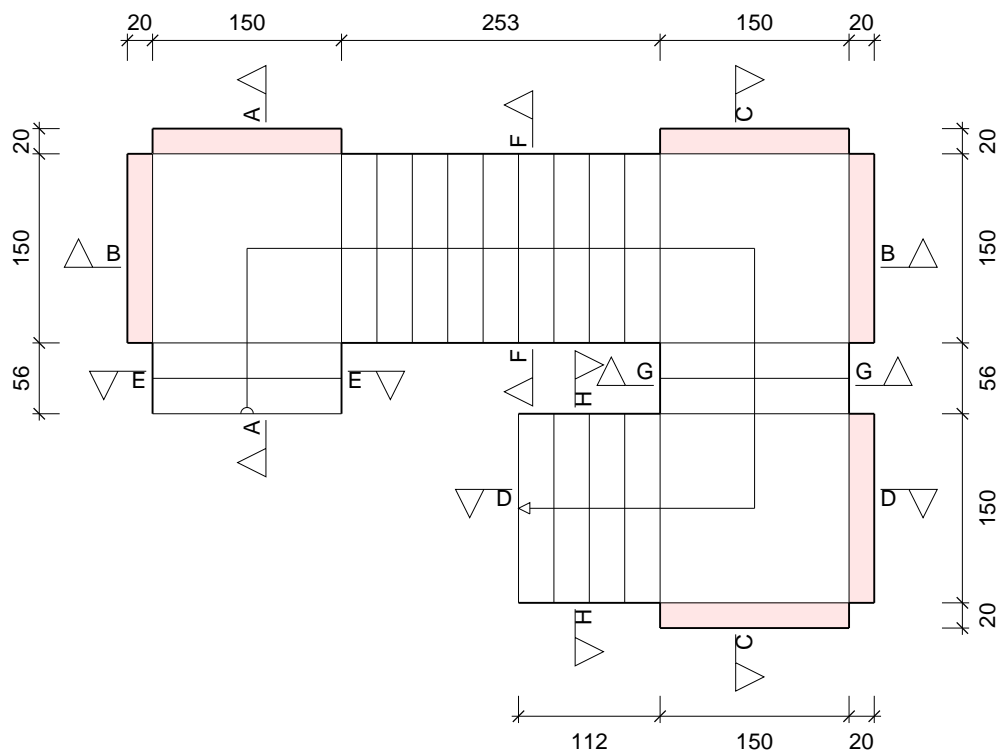
- Planta final: PB -0.10
- Planta inicial: PSot - 3.75
- Espesor: 0.16 m
- Huella: 0.281 m
- Contrahuella: 0.180 m
- N° de escalones: 21
- Desnivel que salva: 3.78 m
- Apoyo de las mesetas: Muro de fábrica (Anchura: 0.20 m)



# Listado de escaleras

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20



Producido por una versión educativa de CYPE

## 2.1.3.1.2.- Resultados

Armadura			
Sección	Tipo	Superior	Inferior
A-A	Longitudinal	Ø8c/20	Ø10c/20
B-B	Longitudinal	Ø8c/20	Ø10c/20
C-C	Longitudinal	Ø8c/20	Ø10c/20
D-D	Longitudinal	Ø8c/20	Ø10c/20
E-E	Transversal	Ø8c/20	Ø8c/20
F-F	Transversal	Ø8c/20	Ø8c/20
G-G	Transversal	Ø8c/20	Ø8c/20
H-H	Transversal	Ø8c/20	Ø8c/20

Reacciones (kN/m)			
Posición	Peso propio	Cargas muertas	Sobrecarga de uso
Arranque	3.2	3.6	2.2
Meseta	8.2	6.0	4.0
Meseta	7.8	5.6	3.7
Meseta	17.2	6.7	4.3
Meseta	16.4	5.8	3.8
Meseta	19.4	6.3	4.1
Meseta	19.2	6.0	3.9
Entrega	3.2	3.7	2.2



# Listado de escaleras

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

## 2.1.3.1.3.- Medición

Medición						
Sección	Cara	Diámetro	Número	Longitud (m)	Total (m)	Peso (kg)
A-A	Superior	Ø8	9	3.31	29.79	11.8
A-A	Inferior	Ø10	9	2.18	19.62	12.1
A-A	Inferior	Ø10	9	2.01	18.09	11.2
A-A	Superior	Ø8	1	1.41	1.41	0.6
A-A	Inferior	Ø8	1	1.41	1.41	0.6
B-B	Superior	Ø8	9	2.37	21.33	8.4
B-B	Superior	Ø8	9	5.39	48.51	19.1
B-B	Inferior	Ø10	9	5.72	51.48	31.7
B-B	Inferior	Ø10	9	2.01	18.09	11.2
B-B	Superior	Ø8	2	1.41	2.82	1.1
B-B	Inferior	Ø8	2	1.41	2.82	1.1
C-C	Superior	Ø8	9	2.37	21.33	8.4
C-C	Superior	Ø8	9	3.05	27.45	10.8
C-C	Inferior	Ø10	9	3.38	30.42	18.8
C-C	Inferior	Ø10	9	2.01	18.09	11.2
C-C	Superior	Ø8	2	1.41	2.82	1.1
C-C	Inferior	Ø8	2	1.41	2.82	1.1
D-D	Superior	Ø8	9	2.37	21.33	8.4
D-D	Superior	Ø8	9	2.44	21.96	8.7
D-D	Inferior	Ø10	9	4.05	36.45	22.5
D-D	Superior	Ø8	1	1.41	1.41	0.6
D-D	Inferior	Ø8	1	1.41	1.41	0.6
E-E	Superior	Ø8	5	1.62	8.10	3.2
E-E	Inferior	Ø8	6	1.62	9.72	3.8
F-F	Superior	Ø8	16	1.62	25.92	10.2
F-F	Inferior	Ø8	17	1.62	27.54	10.9
G-G	Superior	Ø8	5	1.62	8.10	3.2
G-G	Inferior	Ø8	5	1.62	8.10	3.2
H-H	Superior	Ø8	7	1.62	11.34	4.5
H-H	Inferior	Ø8	8	1.62	12.96	5.1
					Total + 10 %	269.5

- Volumen de hormigón: 3.37 m<sup>3</sup>
- Superficie: 15.3 m<sup>2</sup>
- Cuantía volumétrica: 79.9 kg/m<sup>3</sup>
- Cuantía superficial: 17.7 kg/m<sup>2</sup>

## 2.1.3.1.4.- Esfuerzos

- N: Axil (kN)
- M: Flector (kN·m)
- V: Cortante (kN·m)

Producido por una versión educativa de CYPE



# Listado de escaleras

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Hipótesis									
Sección	Hipótesis	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.361 m	0.722 m	1.084 m	1.445 m	1.806 m	2.167 m
A-A	Peso propio	N	2.220	-0.035	-3.129	-1.632	-1.119	-0.511	-0.160
		M	-0.064	-0.711	-1.436	-0.840	-0.487	-0.397	-0.092
		V	2.620	1.312	-0.896	-1.612	0.294	-1.370	-3.260
	Cargas muertas	N	2.414	-0.798	-4.645	-2.303	-1.556	-0.641	-0.179
		M	-0.072	-0.765	-1.625	-0.780	-0.352	-0.303	-0.069
		V	2.979	1.263	-2.201	-2.239	0.221	-1.333	-3.306
	Sobrecarga de uso	N	1.544	0.139	-1.908	-1.021	-0.705	-0.337	-0.110
		M	-0.044	-0.496	-0.985	-0.613	-0.377	-0.303	-0.071
		V	1.794	0.948	-0.359	-1.016	0.225	-0.986	-2.318

Combinaciones									
Sección	Combinación	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.361 m	0.722 m	1.084 m	1.445 m	1.806 m	2.167 m
A-A	PP+CM	N	4.634	-0.832	-7.774	-3.934	-2.675	-1.152	-0.339
		M	-0.136	-1.476	-3.061	-1.620	-0.840	-0.699	-0.161
		V	5.599	2.575	-3.097	-3.851	0.515	-2.703	-6.566
	1.35·PP+1.35·CM	N	6.256	-1.124	-10.494	-5.311	-3.611	-1.555	-0.458
		M	-0.183	-1.993	-4.132	-2.187	-1.133	-0.944	-0.218
		V	7.559	3.476	-4.181	-5.199	0.696	-3.649	-8.864
	PP+CM+1.5·Qa	N	6.950	-0.624	-10.636	-5.465	-3.732	-1.658	-0.505
		M	-0.202	-2.220	-4.539	-2.539	-1.405	-1.154	-0.268
		V	8.290	3.997	-3.637	-5.375	0.854	-4.182	-10.042
	1.35·PP+1.35·CM+1.5·Qa	N	8.572	-0.915	-13.357	-6.842	-4.668	-2.061	-0.624
		M	-0.249	-2.737	-5.610	-3.106	-1.699	-1.399	-0.324
		V	10.249	4.898	-4.721	-6.723	1.034	-5.128	-12.340

Hipótesis									
Sección	Hipótesis	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	1.001 m	2.001 m	3.002 m	4.002 m	5.003 m	6.003 m
B-B	Peso propio	N	-0.791	-2.479	-0.980	-0.534	-3.026	-0.859	-0.409
		M	-0.087	0.184	-0.928	-2.724	-0.974	-0.145	-0.042
		V	-2.286	2.294	-2.852	-0.062	2.842	-2.020	2.285
	Cargas muertas	N	-0.894	-3.190	-1.501	-1.282	-4.697	-1.452	-0.526
		M	-0.064	0.465	-1.145	-3.532	-1.215	0.033	-0.009
		V	-2.014	2.611	-3.803	-0.082	3.796	-2.219	2.136
	Sobrecarga de uso	N	-0.542	-1.617	-0.588	-0.220	-1.802	-0.486	-0.267
		M	-0.067	0.071	-0.616	-1.771	-0.644	-0.142	-0.037
		V	-1.691	1.570	-1.832	-0.040	1.824	-1.400	1.663

Combinaciones									
Sección	Combinación	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	1.001 m	2.001 m	3.002 m	4.002 m	5.003 m	6.003 m
B-B	PP+CM	N	-1.684	-5.669	-2.481	-1.816	-7.724	-2.311	-0.935
		M	-0.150	0.649	-2.074	-6.256	-2.189	-0.112	-0.051
		V	-4.301	4.905	-6.655	-0.144	6.638	-4.239	4.421
	1.35·PP+1.35·CM	N	-2.274	-7.653	-3.350	-2.452	-10.427	-3.120	-1.262
		M	-0.203	0.876	-2.799	-8.445	-2.955	-0.152	-0.069
		V	-5.806	6.622	-8.984	-0.195	8.961	-5.723	5.968
	PP+CM+1.5·Qa	N	-2.498	-8.094	-3.363	-2.146	-10.427	-3.041	-1.335



# Listado de escaleras

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Combinaciones									
Sección	Combinación	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	1.001 m	2.001 m	3.002 m	4.002 m	5.003 m	6.003 m
		M	-0.250	0.755	-2.998	-8.912	-3.155	-0.325	-0.106
		V	-6.837	7.259	-9.403	-0.204	9.373	-6.339	6.915
	1.35·PP+1.35·CM+1.5·Qa	N	-3.087	-10.078	-4.232	-2.782	-13.130	-3.850	-1.662
		M	-0.303	0.982	-3.724	-11.102	-3.922	-0.365	-0.124
		V	-8.342	8.976	-11.732	-0.255	11.697	-7.823	8.463

Hipótesis									
Sección	Hipótesis	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.611 m	1.222 m	1.834 m	2.445 m	3.056 m	3.667 m
C-C	Peso propio	N	-0.772	0.346	1.212	0.658	-0.041	-0.041	-0.258
		M	-0.131	-0.643	-1.433	-1.954	-1.204	-0.675	-0.094
		V	-4.000	-0.472	-2.004	0.710	0.309	-0.701	3.304
	Cargas muertas	N	-0.899	0.589	1.930	0.756	-0.654	-0.299	-0.318
		M	-0.120	-0.619	-1.652	-2.415	-1.380	-0.638	-0.074
		V	-4.311	-0.754	-2.998	0.932	1.111	-0.761	3.372
	Sobrecarga de uso	N	-0.524	0.195	0.712	0.448	0.102	0.026	-0.171
		M	-0.096	-0.465	-0.976	-1.296	-0.822	-0.490	-0.072
		V	-2.789	-0.277	-1.217	0.459	0.049	-0.488	2.344
		N							
		M							
		V							

Combinaciones									
Sección	Combinación	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.611 m	1.222 m	1.834 m	2.445 m	3.056 m	3.667 m
C-C	PP+CM	N	-1.672	0.935	3.142	1.414	-0.696	-0.340	-0.575
		M	-0.252	-1.262	-3.085	-4.369	-2.584	-1.313	-0.168
		V	-8.311	-1.226	-5.002	1.642	1.420	-1.462	6.676
	1.35·PP+1.35·CM	N	-2.257	1.262	4.242	1.909	-0.939	-0.459	-0.777
		M	-0.340	-1.704	-4.165	-5.898	-3.489	-1.773	-0.227
		V	-11.220	-1.655	-6.753	2.217	1.917	-1.974	9.013
	PP+CM+1.5·Qa	N	-2.458	1.227	4.210	2.087	-0.543	-0.301	-0.832
		M	-0.395	-1.959	-4.549	-6.313	-3.817	-2.048	-0.276
		V	-12.495	-1.642	-6.828	2.331	1.493	-2.194	10.193
	1.35·PP+1.35·CM+1.5·Qa	N	-3.043	1.554	5.309	2.582	-0.786	-0.420	-1.033
		M	-0.483	-2.401	-5.629	-7.842	-4.722	-2.508	-0.335
		V	-15.403	-2.071	-8.579	2.906	1.990	-2.706	12.530
		N							
		M							
		V							

Hipótesis									
Sección	Hipótesis	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.472 m	0.945 m	1.417 m	1.890 m	2.362 m	2.835 m
D-D	Peso propio	N	-0.836	-0.135	-0.390	0.181	-0.213	-0.531	-1.577
		M	-0.110	-0.591	-0.667	-0.935	-1.301	-1.024	-0.118
		V	3.045	-0.003	-1.399	-2.433	0.431	-1.334	-2.827
	Cargas muertas	N	-0.959	-0.120	-0.326	0.530	0.506	0.064	-1.330
		M	-0.093	-0.542	-0.591	-0.943	-1.526	-1.256	-0.148
		V	3.105	-0.204	-1.555	-2.454	0.748	-1.578	-3.565
	Sobrecarga de uso	N	-0.570	-0.100	-0.292	0.054	-0.307	-0.507	-1.179
		M	-0.083	-0.432	-0.493	-0.666	-0.880	-0.682	-0.078
		V	2.161	0.041	-0.965	-1.732	0.239	-0.900	-1.860
		N							
		M							
		V							



# Listado de escaleras

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Combinaciones									
Sección	Combinación	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.472 m	0.945 m	1.417 m	1.890 m	2.362 m	2.835 m
D-D	PP+CM	N	-1.795	-0.256	-0.717	0.711	0.293	-0.467	-2.906
		M	-0.204	-1.133	-1.258	-1.878	-2.827	-2.280	-0.266
		V	6.151	-0.207	-2.954	-4.887	1.178	-2.912	-6.392
	1.35·PP+1.35·CM	N	-2.423	-0.345	-0.967	0.960	0.395	-0.631	-3.923
		M	-0.275	-1.530	-1.699	-2.535	-3.817	-3.078	-0.359
		V	8.303	-0.279	-3.988	-6.598	1.591	-3.931	-8.630
	PP+CM+1.5·Qa	N	-2.650	-0.406	-1.155	0.792	-0.167	-1.227	-4.674
		M	-0.328	-1.782	-1.998	-2.876	-4.148	-3.303	-0.382
		V	9.393	-0.145	-4.402	-7.486	1.537	-4.262	-9.183
	1.35·PP+1.35·CM+1.5·Qa	N	-3.279	-0.495	-1.406	1.041	-0.065	-1.391	-5.692
		M	-0.399	-2.178	-2.438	-3.533	-5.137	-4.101	-0.476
		V	11.545	-0.218	-5.436	-9.196	1.950	-5.281	-11.420

## 2.2.- PB-PP

### 2.2.1.- Geometría

- Ámbito: 1.600 m
- Huella: 0.280 m
- Contrahuella: 0.173 m
- Peldañado: Realizado con ladrillo

### 2.2.2.- Cargas

- Peso propio: 3.92 kN/m<sup>2</sup>
- Peldañado: 1.15 kN/m<sup>2</sup>
- Barandillas: 3.00 kN/m
- Solado: 1.00 kN/m<sup>2</sup>
- Sobrecarga de uso: 3.00 kN/m<sup>2</sup>

### 2.2.3.- Tramos

#### 2.2.3.1.- Mod. C PB

##### 2.2.3.1.1.- Geometría

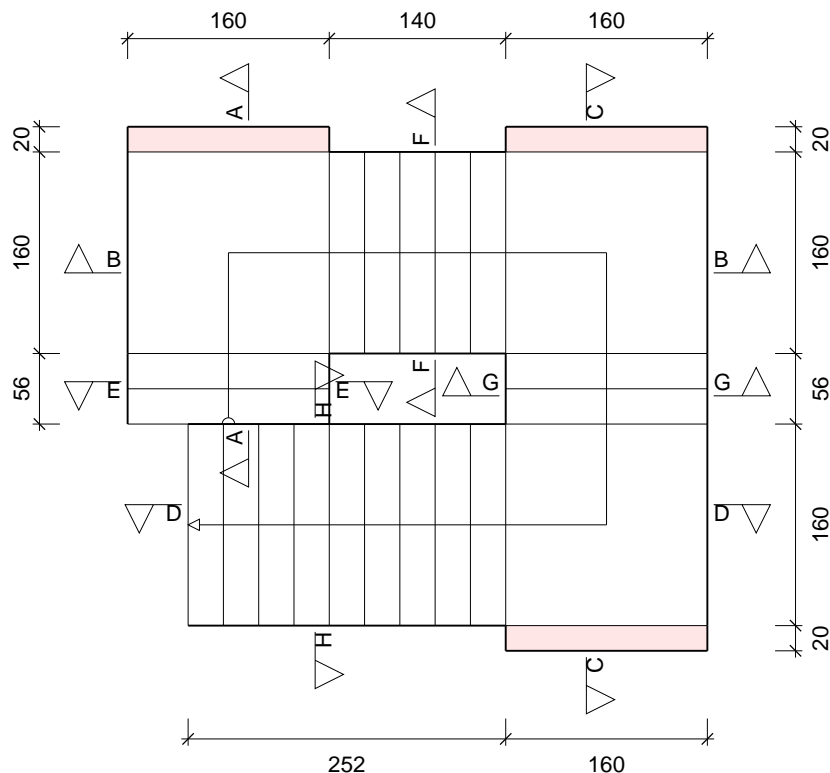
- Planta final: PP +3.70
- Planta inicial: PB -0.10
- Espesor: 0.16 m
- Huella: 0.280 m
- Contrahuella: 0.173 m
- N° de escalones: 22
- Desnivel que salva: 3.80 m
- Apoyo de las mesetas: Muro de fábrica (Anchura: 0.20 m)



# Listado de escaleras

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20



Producido por una Versión educativa de CYPE

## 2.3.1.2.- Resultados

Armadura			
Sección	Tipo	Superior	Inferior
A-A	Longitudinal	Ø8c/20	Ø10c/20
B-B	Longitudinal	Ø8c/20	Ø10c/20
C-C	Longitudinal	Ø8c/20	Ø10c/20
D-D	Longitudinal	Ø8c/20	Ø10c/20
E-E	Transversal	Ø8c/20	Ø8c/20
F-F	Transversal	Ø8c/20	Ø8c/20
G-G	Transversal	Ø8c/20	Ø8c/20
H-H	Transversal	Ø8c/20	Ø8c/20

Reacciones (kN/m)			
Posición	Peso propio	Cargas muertas	Sobrecarga de uso
Arranque	4.6	4.2	3.2
Meseta	12.5	8.8	7.0
Meseta	19.2	10.6	7.9
Meseta	21.3	10.0	7.6
Entrega	5.9	5.8	4.1





# Listado de escaleras

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

## 2.2.3.1.3.- Medición

Medición						
Sección	Cara	Diámetro	Número	Longitud (m)	Total (m)	Peso (kg)
A-A	Superior	Ø8	9	3.25	29.25	11.5
A-A	Inferior	Ø10	9	1.82	16.38	10.1
A-A	Inferior	Ø10	9	2.11	18.99	11.7
A-A	Superior	Ø8	1	1.51	1.51	0.6
A-A	Inferior	Ø8	1	1.51	1.51	0.6
B-B	Superior	Ø8	9	2.12	19.08	7.5
B-B	Superior	Ø8	9	3.78	34.02	13.4
B-B	Inferior	Ø10	9	4.11	36.99	22.8
B-B	Inferior	Ø10	9	1.76	15.84	9.8
C-C	Superior	Ø8	9	2.47	22.23	8.8
C-C	Superior	Ø8	9	3.14	28.26	11.2
C-C	Inferior	Ø10	9	3.47	31.23	19.3
C-C	Inferior	Ø10	9	2.11	18.99	11.7
C-C	Superior	Ø8	2	1.51	3.02	1.2
C-C	Inferior	Ø8	2	1.51	3.02	1.2
D-D	Superior	Ø8	9	2.12	19.08	7.5
D-D	Superior	Ø8	9	4.06	36.54	14.4
D-D	Inferior	Ø10	9	5.43	48.87	30.1
E-E	Superior	Ø8	5	1.72	8.60	3.4
E-E	Inferior	Ø8	6	1.72	10.32	4.1
F-F	Superior	Ø8	9	1.72	15.48	6.1
F-F	Inferior	Ø8	10	1.72	17.20	6.8
G-G	Superior	Ø8	4	1.72	6.88	2.7
G-G	Inferior	Ø8	5	1.72	8.60	3.4
H-H	Superior	Ø8	15	1.72	25.80	10.2
H-H	Inferior	Ø8	16	1.72	27.52	10.9
					Total + 10 %	265.0

- Volumen de hormigón: 2.90 m<sup>3</sup>
- Superficie: 17.2 m<sup>2</sup>
- Cuantía volumétrica: 91.4 kg/m<sup>3</sup>
- Cuantía superficial: 15.4 kg/m<sup>2</sup>

## 2.2.3.1.4.- Esfuerzos

- N: Axil (kN)
- M: Flector (kN·m)
- V: Cortante (kN·m)

Hipótesis									
Sección	Hipótesis	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.376 m	0.753 m	1.129 m	1.505 m	1.882 m	2.258 m
A-A	Peso propio	N	2.275	-0.396	-3.777	-2.581	-1.404	-0.696	-0.149
		M	-0.120	-1.485	-2.796	-2.172	-1.752	-1.236	-0.165
		V	4.396	2.955	-1.691	-1.041	1.040	-3.305	-5.017
	Cargas muertas	N	1.751	-1.057	-4.242	-2.779	-1.546	-0.708	-0.131



# Listado de escaleras

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Hipótesis									
Sección	Hipótesis	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.376 m	0.753 m	1.129 m	1.505 m	1.882 m	2.258 m
	Sobrecarga de uso	M	-0.115	-1.403	-2.652	-1.922	-1.488	-1.038	-0.131
		V	4.220	2.685	-2.401	-1.282	0.858	-2.908	-4.385
		N	1.712	-0.050	-2.402	-1.681	-0.903	-0.467	-0.107
		M	-0.082	-1.031	-1.938	-1.552	-1.272	-0.901	-0.123
		V	3.032	2.088	-0.910	-0.625	0.763	-2.367	-3.602

Combinaciones									
Sección	Combinación	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.376 m	0.753 m	1.129 m	1.505 m	1.882 m	2.258 m
A-A	PP+CM	N	4.026	-1.453	-8.019	-5.361	-2.949	-1.404	-0.280
		M	-0.235	-2.888	-5.448	-4.094	-3.240	-2.274	-0.296
		V	8.615	5.640	-4.091	-2.323	1.898	-6.213	-9.403
	1.35·PP+1.35·CM	N	5.435	-1.962	-10.826	-7.237	-3.982	-1.895	-0.378
		M	-0.317	-3.898	-7.355	-5.527	-4.373	-3.070	-0.400
		V	11.631	7.614	-5.523	-3.136	2.562	-8.388	-12.693
	PP+CM+1.5·Qa	N	6.593	-1.528	-11.622	-7.882	-4.304	-2.104	-0.440
		M	-0.358	-4.435	-8.355	-6.422	-5.147	-3.626	-0.481
		V	13.163	8.771	-5.456	-3.260	3.043	-9.763	-14.806
	1.35·PP+1.35·CM+1.5·Qa	N	8.002	-2.037	-14.428	-9.758	-5.336	-2.595	-0.538
		M	-0.440	-5.445	-10.262	-7.854	-6.281	-4.421	-0.585
		V	16.178	10.745	-6.888	-4.073	3.707	-11.938	-18.097

Hipótesis									
Sección	Hipótesis	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.807 m	1.615 m	2.422 m	3.230 m	4.037 m	4.845 m
B-B	Peso propio	N	0.075	-1.362	-4.785	2.020	2.581	0.794	-0.193
		M	-0.072	0.224	0.286	-1.865	-1.813	-0.099	-0.080
		V	0.690	3.079	-2.794	-1.025	0.895	-1.715	-1.082
	Cargas muertas	N	0.062	-1.545	-4.967	1.309	1.429	0.411	-0.228
		M	-0.047	0.312	0.400	-1.933	-1.949	-0.083	-0.055
		V	0.818	3.095	-3.040	-1.183	0.963	-1.560	-1.179
	Sobrecarga de uso	N	0.055	-0.862	-3.177	1.601	2.126	0.663	-0.119
		M	-0.057	0.123	0.156	-1.239	-1.182	-0.072	-0.063
		V	0.425	2.077	-1.809	-0.641	0.583	-1.211	-0.700

Combinaciones									
Sección	Combinación	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.807 m	1.615 m	2.422 m	3.230 m	4.037 m	4.845 m
B-B	PP+CM	N	0.136	-2.907	-9.752	3.329	4.010	1.206	-0.422
		M	-0.119	0.536	0.686	-3.798	-3.762	-0.181	-0.136
		V	1.509	6.174	-5.834	-2.208	1.858	-3.275	-2.261
	1.35·PP+1.35·CM	N	0.184	-3.924	-13.166	4.495	5.414	1.628	-0.569
		M	-0.161	0.723	0.927	-5.127	-5.079	-0.245	-0.183
		V	2.037	8.335	-7.876	-2.981	2.508	-4.421	-3.053
	PP+CM+1.5·Qa	N	0.218	-4.199	-14.517	5.730	7.199	2.201	-0.600
		M	-0.204	0.719	0.920	-5.656	-5.535	-0.289	-0.230
		V	2.146	9.290	-8.547	-3.170	2.731	-5.092	-3.312
	1.35·PP+1.35·CM+1.5·Qa	N	0.266	-5.217	-17.931	6.896	8.602	2.623	-0.748
		M	-0.246	0.907	1.160	-6.986	-6.852	-0.353	-0.277





# Listado de escaleras

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Combinaciones									
Sección	Combinación	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.760 m	1.520 m	2.280 m	3.041 m	3.801 m	4.561 m
	1.35·PP+1.35·CM	V	-1.271	-7.591	-17.595	7.207	1.137	-3.699	-7.785
		N	0.001	-5.316	-12.933	-0.978	-1.127	-5.833	-11.560
		M	-0.113	1.618	4.355	-3.820	-8.137	-6.998	-0.723
		V	-1.715	-10.248	-23.754	9.729	1.535	-4.994	-10.510
	PP+CM+1.5·Qa	N	0.030	-5.998	-14.661	-2.078	-2.223	-7.341	-13.579
		M	-0.152	1.707	4.637	-4.258	-8.925	-7.652	-0.788
		V	-1.876	-11.265	-26.567	10.547	1.647	-5.475	-11.476
	1.35·PP+1.35·CM+1.5·Qa	N	0.030	-7.376	-18.014	-2.331	-2.515	-8.853	-16.576
		M	-0.181	2.127	5.767	-5.249	-11.034	-9.467	-0.976
		V	-2.321	-13.922	-32.726	13.070	2.045	-6.769	-14.201

## 2.3.- PP-PS

### 2.3.1.- Geometría

- Ámbito: 1.640 m
- Huella: 0.300 m
- Contrahuella: 0.170 m
- Peldañado: Hormigonado con la losa

### 2.3.2.- Cargas

- Peso propio: 3.92 kN/m<sup>2</sup>
- Peldañado: 1.81 kN/m<sup>2</sup>
- Barandillas: 3.00 kN/m
- Solado: 1.00 kN/m<sup>2</sup>
- Sobrecarga de uso: 3.00 kN/m<sup>2</sup>

### 2.3.3.- Tramos

#### 2.3.3.1.- PP-PS

##### 2.3.3.1.1.- Geometría

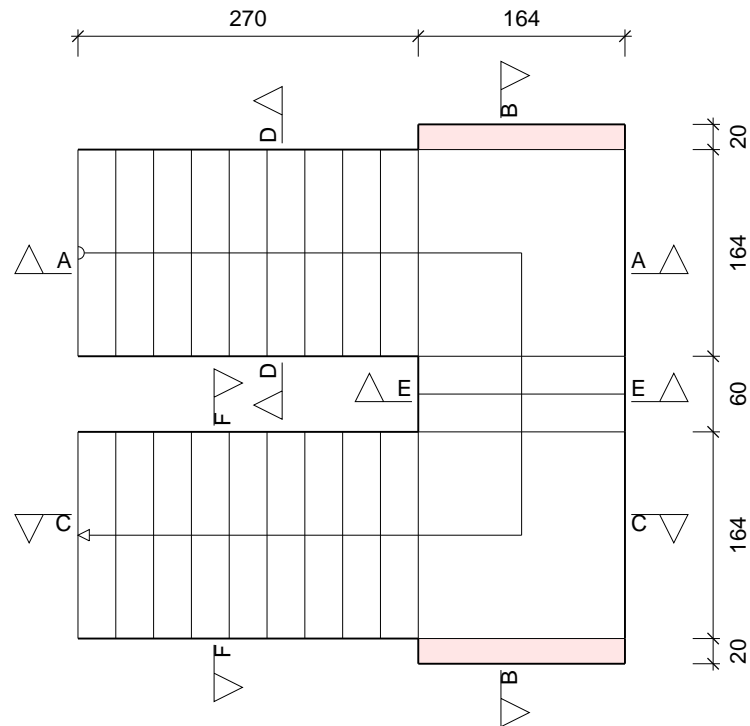
- Planta final: PS +7.60
- Planta inicial: PP +3.70
- Espesor: 0.16 m
- Huella: 0.300 m
- Contrahuella: 0.170 m
- N° de escalones: 23
- Desnivel que salva: 3.90 m
- Apoyo de las mesetas: Muro de fábrica (Anchura: 0.20 m)



# Listado de escaleras

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20



Producido por una versión educativa de CYPE

## 3.3.1.2.- Resultados

Armadura			
Sección	Tipo	Superior	Inferior
A-A	Longitudinal	Ø10c/20	Ø10c/20
B-B	Longitudinal	Ø10c/20	Ø10c/20
C-C	Longitudinal	Ø10c/20	Ø10c/20
D-D	Transversal	Ø8c/20	Ø8c/20
E-E	Transversal	Ø8c/20	Ø8c/20
F-F	Transversal	Ø8c/20	Ø8c/20

Reacciones (kN/m)			
Posición	Peso propio	Cargas muertas	Sobrecarga de uso
Arranque	6.7	7.5	4.7
Meseta	22.4	14.6	9.5
Meseta	24.5	14.0	9.2
Entrega	6.7	7.5	4.7



# Listado de escaleras

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

## 2.3.3.1.3.- Medición

Medición						
Sección	Cara	Diámetro	Número	Longitud (m)	Total (m)	Peso (kg)
A-A	Superior	Ø10	9	5.48	49.32	30.4
A-A	Inferior	Ø10	9	4.39	39.51	24.4
A-A	Inferior	Ø10	9	1.79	16.11	9.9
B-B	Superior	Ø10	9	2.52	22.68	14.0
B-B	Superior	Ø10	9	3.21	28.89	17.8
B-B	Inferior	Ø10	9	3.56	32.04	19.8
B-B	Inferior	Ø10	9	2.14	19.26	11.9
B-B	Superior	Ø10	2	1.55	3.10	1.9
B-B	Inferior	Ø10	2	1.55	3.10	1.9
C-C	Superior	Ø10	9	2.17	19.53	12.0
C-C	Superior	Ø10	9	4.23	38.07	23.5
C-C	Inferior	Ø10	9	5.63	50.67	31.2
D-D	Superior	Ø8	17	1.76	29.92	11.8
D-D	Inferior	Ø8	18	1.76	31.68	12.5
E-E	Superior	Ø8	5	1.76	8.80	3.5
E-E	Inferior	Ø8	6	1.76	10.56	4.2
F-F	Superior	Ø8	16	1.76	28.16	11.1
F-F	Inferior	Ø8	17	1.76	29.92	11.8
					Total + 10 %	278.9

- Volumen de hormigón: 3.61 m<sup>3</sup>
- Superficie: 16.7 m<sup>2</sup>
- Cuantía volumétrica: 77.3 kg/m<sup>3</sup>
- Cuantía superficial: 16.7 kg/m<sup>2</sup>

## 2.3.3.1.4.- Esfuerzos

- N: Axil (kN)
- M: Flector (kN·m)
- V: Cortante (kN·m)

Hipótesis									
Sección	Hipótesis	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.790 m	1.581 m	2.371 m	3.161 m	3.951 m	4.742 m
A-A	Peso propio	N	5.574	3.560	2.027	1.062	-2.361	-0.025	-0.405
		M	-0.288	-2.915	-3.593	-2.179	0.771	0.604	-0.042
		V	4.119	2.149	-0.263	-3.444	9.394	4.569	1.939
	Cargas muertas	N	5.126	2.601	0.680	-0.637	-4.697	-0.721	-0.528
		M	-0.358	-3.613	-4.428	-2.626	0.836	0.839	0.000
		V	5.112	2.652	-0.365	-4.338	9.808	5.386	2.438
	Sobrecarga de uso	N	4.055	2.715	1.696	1.073	-1.246	0.112	-0.265
		M	-0.192	-1.946	-2.404	-1.469	0.537	0.387	-0.038
		V	2.748	1.437	-0.168	-2.286	6.615	3.102	1.288



# Listado de escaleras

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Combinaciones									
Sección	Combinación	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.790 m	1.581 m	2.371 m	3.161 m	3.951 m	4.742 m
A-A	PP+CM	N	10.700	6.161	2.708	0.425	-7.059	-0.746	-0.933
		M	-0.646	-6.528	-8.021	-4.805	1.607	1.443	-0.042
		V	9.231	4.801	-0.627	-7.781	19.202	9.954	4.377
	1.35·PP+1.35·CM	N	14.445	8.317	3.655	0.574	-9.529	-1.008	-1.260
		M	-0.872	-8.813	-10.828	-6.487	2.170	1.949	-0.057
		V	12.462	6.482	-0.847	-10.505	25.923	13.438	5.909
	PP+CM+1.5·Qa	N	16.782	10.233	5.252	2.035	-8.928	-0.579	-1.331
		M	-0.934	-9.448	-11.627	-7.009	2.413	2.023	-0.099
		V	13.354	6.957	-0.879	-11.211	29.125	14.608	6.309
	1.35·PP+1.35·CM+1.5·Qa	N	20.527	12.390	6.199	2.184	-11.398	-0.840	-1.657
		M	-1.160	-11.733	-14.434	-8.691	2.976	2.529	-0.114
		V	16.584	8.637	-1.099	-13.934	35.846	18.092	7.841

Hipótesis									
Sección	Hipótesis	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.662 m	1.323 m	1.985 m	2.646 m	3.308 m	3.969 m
B-B	Peso propio	N	-1.610	0.083	1.761	-0.241	-2.791	-0.978	-0.219
		M	-0.213	-1.724	-2.243	-2.787	-2.605	-1.756	-0.191
		V	-7.847	0.377	-2.313	-0.140	2.997	-0.053	7.207
	Cargas muertas	N	-1.798	0.399	2.837	-0.221	-4.061	-1.482	-0.270
		M	-0.199	-1.732	-2.510	-3.403	-2.952	-1.750	-0.167
		V	-8.273	0.240	-3.385	-0.107	4.450	0.037	7.452
	Sobrecarga de uso	N	-1.112	0.000	1.053	-0.175	-1.751	-0.603	-0.147
		M	-0.154	-1.226	-1.548	-1.870	-1.792	-1.252	-0.140
		V	-5.511	0.294	-1.447	-0.106	1.864	-0.055	5.089

Combinaciones									
Sección	Combinación	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.662 m	1.323 m	1.985 m	2.646 m	3.308 m	3.969 m
B-B	PP+CM	N	-3.407	0.482	4.598	-0.462	-6.852	-2.461	-0.489
		M	-0.412	-3.456	-4.752	-6.190	-5.557	-3.506	-0.358
		V	-16.120	0.617	-5.697	-0.247	7.447	-0.016	14.660
	1.35·PP+1.35·CM	N	-4.600	0.651	6.207	-0.624	-9.250	-3.322	-0.660
		M	-0.556	-4.665	-6.416	-8.356	-7.502	-4.733	-0.483
		V	-21.762	0.833	-7.691	-0.334	10.053	-0.022	19.790
	PP+CM+1.5·Qa	N	-5.075	0.482	6.178	-0.725	-9.479	-3.365	-0.709
		M	-0.643	-5.295	-7.074	-8.995	-8.244	-5.384	-0.568
		V	-24.386	1.058	-7.868	-0.407	10.243	-0.099	22.293
	1.35·PP+1.35·CM+1.5·Qa	N	-6.268	0.651	7.787	-0.887	-11.877	-4.226	-0.880
		M	-0.788	-6.505	-8.737	-11.161	-10.189	-6.611	-0.693
		V	-30.028	1.274	-9.863	-0.493	12.850	-0.104	27.424

Hipótesis									
Sección	Hipótesis	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.790 m	1.581 m	2.371 m	3.161 m	3.951 m	4.742 m
C-C	Peso propio	N	-0.007	-2.561	-5.320	-1.531	-1.820	-3.506	-5.568
		M	-0.053	0.672	1.314	-2.056	-3.574	-2.940	-0.290
		V	0.921	4.468	9.390	-3.474	-0.407	2.099	4.105
	Cargas muertas	N	-0.052	-2.709	-5.347	-0.039	-0.432	-2.539	-5.126





# Listado de escaleras

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Hipótesis									
Sección	Hipótesis	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.790 m	1.581 m	2.371 m	3.161 m	3.951 m	4.742 m
	Sobrecarga de uso	M	-0.018	0.927	1.720	-2.492	-4.419	-3.652	-0.362
		V	1.177	5.422	10.513	-4.384	-0.520	2.601	5.105
		N	0.003	-1.797	-3.785	-1.369	-1.556	-2.679	-4.049
		M	-0.045	0.431	0.860	-1.383	-2.388	-1.961	-0.193
		V	0.608	3.005	6.480	-2.305	-0.269	1.402	2.738

Combinaciones									
Sección	Combinación	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.790 m	1.581 m	2.371 m	3.161 m	3.951 m	4.742 m
C-C	PP+CM	N	-0.059	-5.270	-10.667	-1.570	-2.252	-6.046	-10.693
		M	-0.071	1.599	3.034	-4.548	-7.993	-6.591	-0.653
		V	2.097	9.890	19.903	-7.858	-0.926	4.700	9.210
	1.35·PP+1.35·CM	N	-0.079	-7.115	-14.401	-2.119	-3.040	-8.162	-14.436
		M	-0.096	2.159	4.096	-6.139	-10.790	-8.898	-0.881
		V	2.831	13.351	26.869	-10.609	-1.251	6.346	12.434
	PP+CM+1.5·Qa	N	-0.054	-7.965	-16.345	-3.624	-4.586	-10.063	-16.767
		M	-0.138	2.246	4.325	-6.622	-11.575	-9.533	-0.943
		V	3.009	14.397	29.623	-11.315	-1.329	6.803	13.316
	1.35·PP+1.35·CM+1.5·Qa	N	-0.074	-9.810	-20.079	-4.174	-5.374	-12.179	-20.509
		M	-0.163	2.806	5.386	-8.214	-14.372	-11.840	-1.171
		V	3.743	17.859	36.589	-14.066	-1.654	8.448	16.540

## 2.4.- PS-PT

### 2.4.1.- Geometría

- Ámbito: 1.600 m
- Huella: 0.300 m
- Contrahuella: 0.175 m
- Peldañado: Realizado con ladrillo

### 2.4.2.- Cargas

- Peso propio: 3.92 kN/m<sup>2</sup>
- Peldañado: 1.19 kN/m<sup>2</sup>
- Barandillas: 3.00 kN/m
- Solado: 1.00 kN/m<sup>2</sup>
- Sobrecarga de uso: 3.00 kN/m<sup>2</sup>

### 2.4.3.- Tramos

#### 2.4.3.1.- PP-PS

##### 2.4.3.1.1.- Geometría

- Planta final: PT +10.75
- Planta inicial: PS +7.60
- Espesor: 0.16 m
- Huella: 0.300 m
- Contrahuella: 0.175 m
- N° de escalones: 18

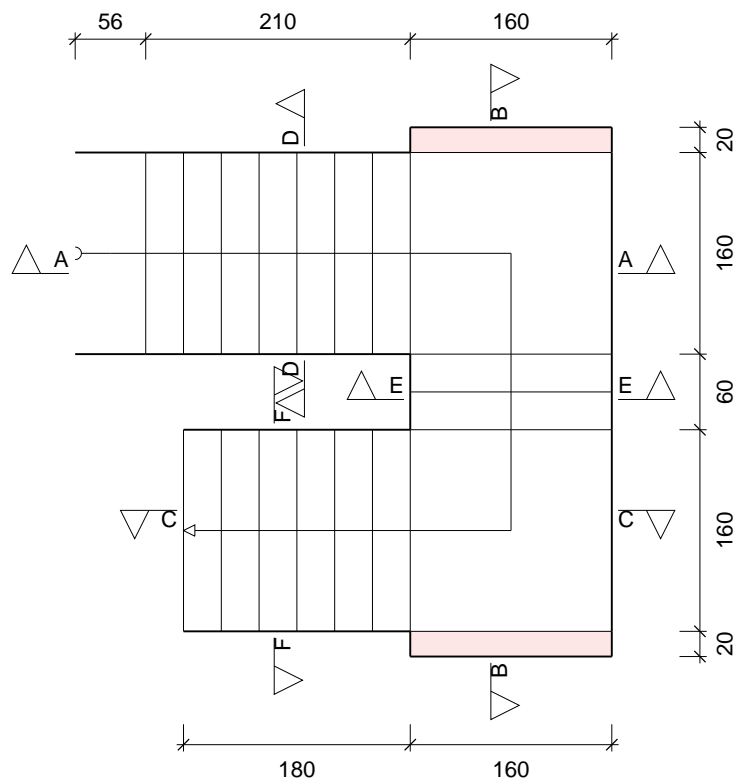


# Listado de escaleras

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

- Desnivel que salva: 3.15 m
- Apoyo de las mesetas: Muro de fábrica (Anchura: 0.20 m)



Producido por una versión educativa de CYPE

## 2.4.3.1.2.- Resultados

Armadura			
Sección	Tipo	Superior	Inferior
A-A	Longitudinal	Ø8c/20	Ø10c/20
B-B	Longitudinal	Ø8c/20	Ø10c/20
C-C	Longitudinal	Ø8c/20	Ø10c/20
D-D	Transversal	Ø8c/20	Ø8c/20
E-E	Transversal	Ø8c/20	Ø8c/20
F-F	Transversal	Ø8c/20	Ø8c/20

Reacciones (kN/m)			
Posición	Peso propio	Cargas muertas	Sobrecarga de uso
Arranque	5.7	5.3	4.1
Meseta	19.5	11.7	8.8
Meseta	22.0	11.4	8.7
Entrega	5.3	5.2	3.6



# Listado de escaleras

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

## 2.4.3.1.3.- Medición

Medición						
Sección	Cara	Diámetro	Número	Longitud (m)	Total (m)	Peso (kg)
A-A	Superior	Ø8	9	1.49	13.41	5.3
A-A	Superior	Ø8	9	4.55	40.95	16.2
A-A	Inferior	Ø10	9	4.36	39.24	24.2
A-A	Inferior	Ø10	9	1.75	15.75	9.7
B-B	Superior	Ø8	9	2.48	22.32	8.8
B-B	Superior	Ø8	9	3.18	28.62	11.3
B-B	Inferior	Ø10	9	3.53	31.77	19.6
B-B	Inferior	Ø10	9	2.10	18.90	11.7
B-B	Superior	Ø8	2	1.51	3.02	1.2
B-B	Inferior	Ø8	2	1.51	3.02	1.2
C-C	Superior	Ø8	9	2.13	19.17	7.6
C-C	Superior	Ø8	9	3.21	28.89	11.4
C-C	Inferior	Ø10	9	4.57	41.13	25.4
D-D	Superior	Ø8	17	1.72	29.24	11.5
D-D	Inferior	Ø8	18	1.72	30.96	12.2
E-E	Superior	Ø8	5	1.72	8.60	3.4
E-E	Inferior	Ø8	6	1.72	10.32	4.1
F-F	Superior	Ø8	11	1.72	18.92	7.5
F-F	Inferior	Ø8	12	1.72	20.64	8.1
					Total + 10 %	220.3

- Volumen de hormigón: 2.40 m<sup>3</sup>
- Superficie: 14.4 m<sup>2</sup>
- Cuantía volumétrica: 91.8 kg/m<sup>3</sup>
- Cuantía superficial: 15.3 kg/m<sup>2</sup>

## 2.4.3.1.4.- Esfuerzos

- N: Axil (kN)
- M: Flector (kN·m)
- V: Cortante (kN·m)

Hipótesis									
Sección	Hipótesis	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.765 m	1.530 m	2.296 m	3.061 m	3.826 m	4.591 m
A-A	Peso propio	N	1.381	2.896	0.816	0.003	-1.424	0.101	-0.311
		M	-0.113	-3.106	-3.430	-1.916	0.958	0.573	-0.039
		V	6.565	0.929	-0.376	-3.702	8.547	3.723	1.202
	Cargas muertas	N	0.846	2.420	0.228	-0.748	-2.267	-0.196	-0.340
		M	-0.104	-3.081	-3.571	-2.070	0.833	0.623	-0.013
		V	6.031	1.245	-0.270	-3.804	7.729	3.702	1.323
	Sobrecarga de uso	N	1.105	2.125	0.734	0.226	-0.724	0.158	-0.204
		M	-0.080	-2.135	-2.307	-1.267	0.693	0.378	-0.035
		V	4.656	0.542	-0.289	-2.505	6.098	2.557	0.787



# Listado de escaleras

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Combinaciones									
Sección	Combinación	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.765 m	1.530 m	2.296 m	3.061 m	3.826 m	4.591 m
A-A	PP+CM	N	2.227	5.316	1.045	-0.745	-3.691	-0.095	-0.650
		M	-0.217	-6.188	-7.001	-3.986	1.791	1.196	-0.052
		V	12.596	2.174	-0.646	-7.506	16.276	7.425	2.525
	1.35·PP+1.35·CM	N	3.006	7.177	1.410	-1.005	-4.983	-0.128	-0.878
		M	-0.293	-8.353	-9.452	-5.381	2.418	1.615	-0.070
		V	17.005	2.935	-0.872	-10.133	21.973	10.024	3.409
	PP+CM+1.5·Qa	N	3.885	8.505	2.146	-0.406	-4.777	0.142	-0.956
		M	-0.337	-9.390	-10.462	-5.887	2.830	1.763	-0.103
		V	19.580	2.987	-1.079	-11.264	25.423	11.260	3.706
	1.35·PP+1.35·CM+1.5·Qa	N	4.664	10.365	2.512	-0.667	-6.069	0.109	-1.184
		M	-0.413	-11.555	-12.912	-7.282	3.457	2.182	-0.122
		V	23.988	3.748	-1.305	-13.891	31.120	13.859	4.590

Hipótesis									
Sección	Hipótesis	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.649 m	1.298 m	1.947 m	2.596 m	3.246 m	3.895 m
B-B	Peso propio	N	-1.470	0.334	2.101	0.592	-1.145	-0.438	-0.343
		M	-0.203	-1.586	-2.179	-2.406	-2.168	-1.759	-0.173
		V	-7.170	0.123	-2.607	0.510	0.651	-0.622	7.042
	Cargas muertas	N	-1.415	0.427	2.353	0.536	-1.585	-0.613	-0.340
		M	-0.175	-1.432	-2.103	-2.481	-2.112	-1.576	-0.141
		V	-6.640	0.062	-2.894	0.511	1.259	-0.561	6.422
	Sobrecarga de uso	N	-1.023	0.201	1.364	0.422	-0.653	-0.248	-0.236
		M	-0.148	-1.132	-1.516	-1.626	-1.501	-1.259	-0.128
		V	-5.069	0.102	-1.701	0.349	0.265	-0.444	5.008

Combinaciones									
Sección	Combinación	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.649 m	1.298 m	1.947 m	2.596 m	3.246 m	3.895 m
B-B	PP+CM	N	-2.885	0.762	4.455	1.128	-2.730	-1.051	-0.683
		M	-0.378	-3.017	-4.282	-4.887	-4.280	-3.334	-0.314
		V	-13.810	0.185	-5.501	1.021	1.910	-1.183	13.464
	1.35·PP+1.35·CM	N	-3.895	1.029	6.014	1.523	-3.686	-1.418	-0.923
		M	-0.510	-4.073	-5.781	-6.597	-5.778	-4.501	-0.424
		V	-18.643	0.250	-7.426	1.378	2.579	-1.597	18.177
	PP+CM+1.5·Qa	N	-4.420	1.064	6.501	1.762	-3.709	-1.422	-1.037
		M	-0.600	-4.715	-6.556	-7.326	-6.532	-5.223	-0.506
		V	-21.413	0.339	-8.052	1.544	2.308	-1.850	20.976
	1.35·PP+1.35·CM+1.5·Qa	N	-5.430	1.331	8.060	2.157	-4.665	-1.790	-1.276
		M	-0.732	-5.771	-8.055	-9.036	-8.029	-6.390	-0.616
		V	-26.247	0.404	-9.977	1.901	2.977	-2.264	25.689

Hipótesis									
Sección	Hipótesis	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.614 m	1.228 m	1.842 m	2.456 m	3.070 m	3.684 m
C-C	Peso propio	N	-0.074	-0.815	-1.825	-2.584	-1.458	-2.297	-3.964
		M	-0.074	0.135	-0.329	-1.633	-2.415	-1.887	-0.199
		V	0.353	1.873	-0.083	-1.966	-0.320	1.893	3.584
	Cargas muertas	N	-0.094	-0.752	-1.652	-2.146	-0.739	-1.640	-3.426



# Listado de escaleras

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Hipótesis									
Sección	Hipótesis	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.614 m	1.228 m	1.842 m	2.456 m	3.070 m	3.684 m
	Sobrecarga de uso	M	-0.048	0.211	-0.178	-1.555	-2.442	-1.955	-0.210
		V	0.450	2.020	-0.123	-2.145	-0.441	1.929	3.773
		N	-0.045	-0.577	-1.302	-1.901	-1.213	-1.769	-2.875
		M	-0.058	0.069	-0.270	-1.142	-1.647	-1.272	-0.133
		V	0.213	1.239	-0.045	-1.293	-0.183	1.286	2.398

Combinaciones									
Sección	Combinación	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.614 m	1.228 m	1.842 m	2.456 m	3.070 m	3.684 m
C-C	PP+CM	N	-0.168	-1.566	-3.477	-4.730	-2.198	-3.937	-7.390
		M	-0.122	0.346	-0.507	-3.188	-4.857	-3.842	-0.409
		V	0.803	3.893	-0.207	-4.111	-0.760	3.822	7.357
	1.35·PP+1.35·CM	N	-0.227	-2.115	-4.694	-6.386	-2.967	-5.315	-9.976
		M	-0.165	0.467	-0.684	-4.304	-6.557	-5.187	-0.552
		V	1.084	5.256	-0.279	-5.550	-1.026	5.159	9.932
	PP+CM+1.5·Qa	N	-0.236	-2.431	-5.429	-7.581	-4.017	-6.590	-11.703
		M	-0.210	0.450	-0.912	-4.900	-7.327	-5.751	-0.608
		V	1.123	5.752	-0.274	-6.051	-1.035	5.751	10.955
	1.35·PP+1.35·CM+1.5·Qa	N	-0.295	-2.980	-6.646	-9.237	-4.786	-7.968	-14.289
		M	-0.252	0.571	-1.089	-6.016	-9.027	-7.096	-0.751
		V	1.404	7.115	-0.347	-7.490	-1.301	7.088	13.530

## 2.5.- PT-PC

### 2.5.1.- Geometría

- Ámbito: 1.600 m
- Huella: 0.300 m
- Contrahuella: 0.175 m
- Peldañado: Realizado con ladrillo

### 2.5.2.- Cargas

- Peso propio: 3.92 kN/m<sup>2</sup>
- Peldañado: 1.19 kN/m<sup>2</sup>
- Barandillas: 3.00 kN/m
- Solado: 1.00 kN/m<sup>2</sup>
- Sobrecarga de uso: 3.00 kN/m<sup>2</sup>

### 2.5.3.- Tramos

#### 2.5.3.1.- PP-PS

##### 2.5.3.1.1.- Geometría

- Planta final: PC +13.90
- Planta inicial: PT +10.75
- Espesor: 0.16 m
- Huella: 0.300 m
- Contrahuella: 0.175 m
- N° de escalones: 18

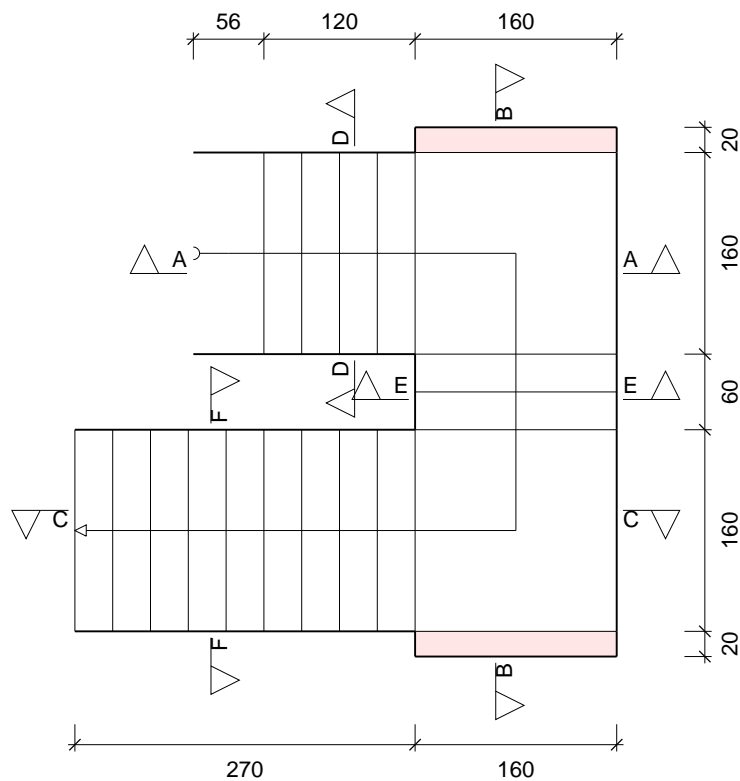


# Listado de escaleras

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

- Desnivel que salva: 3.15 m
- Apoyo de las mesetas: Muro de fábrica (Anchura: 0.20 m)



Producido por una versión educativa de CYPE

## 2.5.3.1.2.- Resultados

Armadura			
Sección	Tipo	Superior	Inferior
A-A	Longitudinal	Ø10c/20	Ø10c/20
B-B	Longitudinal	Ø10c/20	Ø10c/20
C-C	Longitudinal	Ø10c/20	Ø10c/20
D-D	Transversal	Ø8c/20	Ø8c/20
E-E	Transversal	Ø8c/20	Ø8c/20
F-F	Transversal	Ø8c/20	Ø8c/20

Reacciones (kN/m)			
Posición	Peso propio	Cargas muertas	Sobrecarga de uso
Arranque	5.0	4.5	3.6
Meseta	17.0	11.8	8.8
Meseta	19.0	11.1	8.5
Entrega	6.2	6.1	4.3



# Listado de escaleras

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

## 2.5.3.1.3.- Medición

Medición						
Sección	Cara	Diámetro	Número	Longitud (m)	Total (m)	Peso (kg)
A-A	Superior	Ø10	9	1.48	13.32	8.2
A-A	Superior	Ø10	9	3.51	31.59	19.5
A-A	Inferior	Ø10	9	3.32	29.88	18.4
A-A	Inferior	Ø10	9	1.75	15.75	9.7
B-B	Superior	Ø10	9	2.48	22.32	13.8
B-B	Superior	Ø10	9	3.18	28.62	17.6
B-B	Inferior	Ø10	9	3.52	31.68	19.5
B-B	Inferior	Ø10	9	2.10	18.90	11.7
B-B	Superior	Ø10	2	1.51	3.02	1.9
B-B	Inferior	Ø10	2	1.51	3.02	1.9
C-C	Superior	Ø10	9	2.13	19.17	11.8
C-C	Superior	Ø10	9	4.25	38.25	23.6
C-C	Inferior	Ø10	9	5.62	50.58	31.2
D-D	Superior	Ø8	12	1.72	20.64	8.1
D-D	Inferior	Ø8	13	1.72	22.36	8.8
E-E	Superior	Ø8	5	1.72	8.60	3.4
E-E	Inferior	Ø8	6	1.72	10.32	4.1
F-F	Superior	Ø8	16	1.72	27.52	10.9
F-F	Inferior	Ø8	17	1.72	29.24	11.5
					Total + 10 %	259.1

- Volumen de hormigón: 2.40 m<sup>3</sup>
- Superficie: 14.4 m<sup>2</sup>
- Cuantía volumétrica: 108.0 kg/m<sup>3</sup>
- Cuantía superficial: 18.1 kg/m<sup>2</sup>

## 2.5.3.1.4.- Esfuerzos

- N: Axil (kN)
- M: Flector (kN·m)
- V: Cortante (kN·m)

Hipótesis									
Sección	Hipótesis	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.592 m	1.183 m	1.775 m	2.366 m	2.958 m	3.549 m
A-A	Peso propio	N	1.382	3.181	2.268	1.566	1.167	0.208	-0.274
		M	-0.098	-2.380	-2.666	-1.971	-0.630	0.059	-0.071
		V	5.733	0.986	-0.079	-1.253	-1.013	1.879	1.343
	Cargas muertas	N	0.650	2.540	1.581	0.756	0.581	-0.027	-0.297
		M	-0.089	-2.278	-2.777	-2.180	-0.722	0.074	-0.047
		V	5.153	1.414	0.140	-1.230	-1.483	1.757	1.435
	Sobrecarga de uso	N	1.165	2.370	1.758	1.314	0.974	0.212	-0.181
		M	-0.070	-1.660	-1.793	-1.288	-0.405	0.036	-0.056
		V	4.100	0.548	-0.120	-0.865	-0.554	1.324	0.892





# Listado de escaleras

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Combinaciones									
Sección	Combinación	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.592 m	1.183 m	1.775 m	2.366 m	2.958 m	3.549 m
A-A	PP+CM	N	2.032	5.720	3.849	2.322	1.748	0.181	-0.571
		M	-0.187	-4.658	-5.443	-4.150	-1.352	0.133	-0.118
		V	10.886	2.401	0.060	-2.483	-2.496	3.637	2.778
	1.35·PP+1.35·CM	N	2.743	7.722	5.196	3.135	2.360	0.245	-0.771
		M	-0.252	-6.288	-7.348	-5.603	-1.825	0.180	-0.159
		V	14.696	3.241	0.082	-3.352	-3.370	4.909	3.750
	PP+CM+1.5·Qa	N	3.778	9.275	6.486	4.293	3.209	0.500	-0.842
		M	-0.292	-7.148	-8.132	-6.082	-1.959	0.186	-0.201
		V	17.035	3.223	-0.119	-3.781	-3.327	5.622	4.116
	1.35·PP+1.35·CM+1.5·Qa	N	4.489	11.277	7.833	5.106	3.821	0.563	-1.041
		M	-0.358	-8.778	-10.037	-7.534	-2.432	0.233	-0.243
		V	20.846	4.063	-0.098	-4.650	-4.201	6.895	5.089

Hipótesis									
Sección	Hipótesis	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.649 m	1.298 m	1.947 m	2.596 m	3.246 m	3.895 m
B-B	Peso propio	N	-1.469	-0.581	-0.168	-1.299	-2.765	-0.944	-0.218
		M	-0.196	-1.726	-1.850	-2.304	-2.458	-1.591	-0.176
		V	-7.179	1.478	-0.074	-0.603	3.277	0.228	6.716
	Cargas muertas	N	-1.398	-0.492	0.028	-1.425	-3.259	-1.129	-0.216
		M	-0.168	-1.585	-1.757	-2.369	-2.420	-1.405	-0.143
		V	-6.712	1.476	-0.168	-0.648	3.988	0.305	6.046
	Sobrecarga de uso	N	-1.027	-0.425	-0.173	-0.852	-1.747	-0.591	-0.150
		M	-0.143	-1.225	-1.295	-1.559	-1.695	-1.146	-0.130
		V	-5.056	1.013	-0.023	-0.400	2.033	0.134	4.800

Combinaciones									
Sección	Combinación	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.649 m	1.298 m	1.947 m	2.596 m	3.246 m	3.895 m
B-B	PP+CM	N	-2.867	-1.074	-0.140	-2.724	-6.023	-2.072	-0.433
		M	-0.365	-3.312	-3.607	-4.673	-4.877	-2.996	-0.319
		V	-13.890	2.953	-0.242	-1.250	7.265	0.533	12.762
	1.35·PP+1.35·CM	N	-3.870	-1.449	-0.189	-3.678	-8.132	-2.798	-0.585
		M	-0.492	-4.471	-4.869	-6.309	-6.585	-4.045	-0.431
		V	-18.752	3.987	-0.327	-1.688	9.807	0.720	17.228
	PP+CM+1.5·Qa	N	-4.408	-1.710	-0.400	-4.003	-8.644	-2.959	-0.658
		M	-0.579	-5.149	-5.549	-7.012	-7.420	-4.715	-0.514
		V	-21.475	4.473	-0.277	-1.850	10.314	0.734	19.961
	1.35·PP+1.35·CM+1.5·Qa	N	-5.411	-2.086	-0.449	-4.956	-10.752	-3.684	-0.810
		M	-0.707	-6.308	-6.811	-8.648	-9.127	-5.763	-0.626
		V	-26.337	5.506	-0.361	-2.288	12.857	0.920	24.427

Hipótesis									
Sección	Hipótesis	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.788 m	1.575 m	2.363 m	3.151 m	3.938 m	4.726 m
C-C	Peso propio	N	-0.017	-2.296	-5.200	-0.133	-0.771	-2.524	-4.587
		M	-0.050	0.676	1.636	-1.900	-3.451	-2.865	-0.284
		V	0.668	4.032	9.042	-3.593	-0.420	2.019	4.023
	Cargas muertas	N	-0.041	-2.228	-4.953	0.939	0.219	-1.680	-3.910



# Listado de escaleras

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Hipótesis									
Sección	Hipótesis	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.788 m	1.575 m	2.363 m	3.151 m	3.938 m	4.726 m
	Sobrecarga de uso	M	-0.023	0.787	1.908	-1.922	-3.648	-3.057	-0.306
		V	0.735	4.248	9.056	-3.961	-0.488	2.135	4.313
		N	-0.004	-1.593	-3.635	-0.410	-0.823	-1.981	-3.344
		M	-0.042	0.430	1.040	-1.295	-2.305	-1.905	-0.188
		V	0.438	2.697	6.190	-2.351	-0.267	1.348	2.669

Combinaciones									
Sección	Combinación	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.788 m	1.575 m	2.363 m	3.151 m	3.938 m	4.726 m
C-C	PP+CM	N	-0.057	-4.524	-10.153	0.806	-0.552	-4.204	-8.497
		M	-0.073	1.462	3.544	-3.821	-7.099	-5.922	-0.589
		V	1.403	8.279	18.098	-7.554	-0.907	4.154	8.336
	1.35·PP+1.35·CM	N	-0.078	-6.108	-13.707	1.088	-0.745	-5.675	-11.472
		M	-0.099	1.974	4.784	-5.159	-9.583	-7.994	-0.796
		V	1.893	11.177	24.432	-10.198	-1.225	5.608	11.253
	PP+CM+1.5·Qa	N	-0.064	-6.913	-15.607	0.191	-1.786	-7.175	-13.513
		M	-0.136	2.107	5.104	-5.763	-10.556	-8.779	-0.871
		V	2.059	12.326	27.382	-11.081	-1.309	6.176	12.340
	1.35·PP+1.35·CM+1.5·Qa	N	-0.084	-8.496	-19.160	0.473	-1.979	-8.646	-16.487
		M	-0.162	2.619	6.344	-7.101	-13.041	-10.852	-1.078
		V	2.550	15.223	33.716	-13.725	-1.626	7.630	15.257

## 2.6.- PC-PCub

### 2.6.1.- Geometría

- Ámbito: 1.500 m
- Huella: 0.300 m
- Contrahuella: 0.180 m
- Peldañado: Realizado con ladrillo

### 2.6.2.- Cargas

- Peso propio: 3.92 kN/m<sup>2</sup>
- Peldañado: 1.21 kN/m<sup>2</sup>
- Barandillas: 3.00 kN/m
- Solado: 1.00 kN/m<sup>2</sup>
- Sobrecarga de uso: 3.00 kN/m<sup>2</sup>

### 2.6.3.- Tramos

#### 2.6.3.1.- PP-PS

##### 2.6.3.1.1.- Geometría

- Planta final: P.Cubierta +17.05
- Planta inicial: PC +13.90
- Espesor: 0.16 m
- Huella: 0.300 m
- Contrahuella: 0.180 m
- N° de escalones: 18

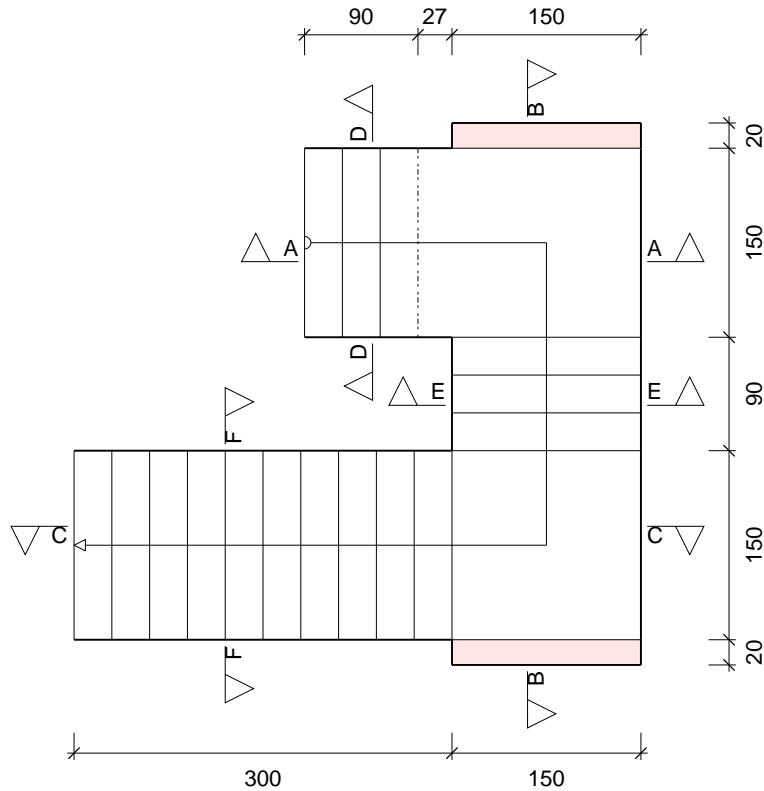


# Listado de escaleras

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

- Desnivel que salva: 3.24 m
- Apoyo de las mesetas: Muro de fábrica (Anchura: 0.20 m)



Producido por una versión educativa de CYPE

## 2.6.3.1.2.- Resultados

Armadura			
Sección	Tipo	Superior	Inferior
A-A	Longitudinal	Ø10c/20	Ø12c/20
B-B	Longitudinal	Ø10c/20	Ø12c/20
C-C	Longitudinal	Ø10c/20	Ø12c/20
D-D	Transversal	Ø8c/20	Ø8c/20
E-E	Transversal	Ø8c/20	Ø8c/20
F-F	Transversal	Ø8c/20	Ø8c/20

Reacciones (kN/m)			
Posición	Peso propio	Cargas muertas	Sobrecarga de uso
Arranque	5.2	5.2	3.6
Meseta	13.0	10.2	7.4
Meseta	18.6	12.6	8.9
Entrega	6.6	6.8	4.5



# Listado de escaleras

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

## 2.6.3.1.3.- Medición

Medición						
Sección	Cara	Diámetro	Número	Longitud (m)	Total (m)	Peso (kg)
A-A	Superior	Ø10	9	3.51	31.59	19.5
A-A	Inferior	Ø12	9	1.98	17.82	15.8
A-A	Inferior	Ø12	9	2.20	19.80	17.6
B-B	Superior	Ø10	9	2.37	21.33	13.2
B-B	Superior	Ø10	9	3.43	30.87	19.0
B-B	Inferior	Ø12	9	3.77	33.93	30.1
B-B	Inferior	Ø12	9	1.98	17.82	15.8
B-B	Superior	Ø10	2	1.40	2.80	1.7
B-B	Inferior	Ø10	2	1.40	2.80	1.7
C-C	Superior	Ø10	9	2.02	18.18	11.2
C-C	Superior	Ø10	9	4.62	41.58	25.6
C-C	Inferior	Ø12	9	5.88	52.92	47.0
D-D	Superior	Ø8	9	1.62	14.58	5.8
D-D	Inferior	Ø8	9	1.62	14.58	5.8
E-E	Superior	Ø8	7	1.62	11.34	4.5
E-E	Inferior	Ø8	7	1.62	11.34	4.5
F-F	Superior	Ø8	18	1.62	29.16	11.5
F-F	Inferior	Ø8	18	1.62	29.16	11.5
					Total + 10 %	287.9

- Volumen de hormigón: 2.22 m<sup>3</sup>
- Superficie: 13.3 m<sup>2</sup>
- Cuantía volumétrica: 129.5 kg/m<sup>3</sup>
- Cuantía superficial: 21.6 kg/m<sup>2</sup>

## 2.6.3.1.4.- Esfuerzos

- N: Axil (kN)
- M: Flector (kN·m)
- V: Cortante (kN·m)

Hipótesis									
Sección	Hipótesis	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.470 m	0.940 m	1.410 m	1.880 m	2.350 m	2.820 m
A-A	Peso propio	N	4.179	3.046	1.344	-1.962	-1.467	-0.690	-0.214
		M	-0.133	-1.393	-2.064	-1.705	-0.336	0.068	-0.047
		V	3.763	2.197	1.091	0.022	0.390	0.719	1.069
	Cargas muertas	N	3.478	2.100	0.113	-3.045	-2.141	-0.957	-0.248
		M	-0.147	-1.533	-2.272	-1.760	-0.298	0.119	-0.024
		V	4.138	2.392	1.148	-0.409	0.315	0.763	1.170
	Sobrecarga de uso	N	3.110	2.398	1.305	-1.033	-0.813	-0.397	-0.138
		M	-0.088	-0.923	-1.368	-1.165	-0.245	0.032	-0.040
		V	2.495	1.464	0.740	0.145	0.293	0.485	0.711



# Listado de escaleras

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 27/05/20

Combinaciones									
Sección	Combinación	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.470 m	0.940 m	1.410 m	1.880 m	2.350 m	2.820 m
A-A	PP+CM	N	7.658	5.145	1.458	-5.007	-3.608	-1.647	-0.462
		M	-0.279	-2.926	-4.336	-3.465	-0.634	0.187	-0.072
		V	7.901	4.590	2.239	-0.388	0.705	1.482	2.239
	1.35·PP+1.35·CM	N	10.338	6.946	1.968	-6.760	-4.871	-2.224	-0.624
		M	-0.377	-3.950	-5.854	-4.678	-0.856	0.253	-0.097
		V	10.666	6.196	3.023	-0.524	0.952	2.001	3.023
	PP+CM+1.5·Qa	N	12.322	8.742	3.415	-6.556	-4.828	-2.243	-0.669
		M	-0.411	-4.310	-6.389	-5.213	-1.001	0.235	-0.131
		V	11.643	6.786	3.349	-0.170	1.145	2.210	3.305
	1.35·PP+1.35·CM+1.5·Qa	N	15.002	10.543	3.925	-8.309	-6.091	-2.820	-0.831
		M	-0.508	-5.334	-7.907	-6.426	-1.222	0.301	-0.156
		V	14.408	8.393	4.132	-0.305	1.392	2.729	4.089

Hipótesis									
Sección	Hipótesis	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.675 m	1.350 m	2.025 m	2.700 m	3.375 m	4.050 m
B-B	Peso propio	N	-0.034	-0.832	-1.937	0.975	-4.572	-1.416	-0.335
		M	-0.198	-1.734	-1.758	-2.713	-3.205	-1.601	-0.163
		V	-8.619	-1.225	1.251	-0.717	5.873	0.057	7.203
	Cargas muertas	N	-0.044	-0.594	-1.480	1.427	-5.346	-1.725	-0.359
		M	-0.177	-1.605	-1.750	-2.953	-3.463	-1.524	-0.141
		V	-8.247	-1.210	0.845	-0.852	7.215	0.218	6.916
	Sobrecarga de uso	N	-0.021	-0.649	-1.481	0.539	-2.935	-0.888	-0.225
		M	-0.144	-1.241	-1.221	-1.808	-2.144	-1.133	-0.119
		V	-6.088	-0.854	0.990	-0.456	3.666	-0.009	5.080

Combinaciones									
Sección	Combinación	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.675 m	1.350 m	2.025 m	2.700 m	3.375 m	4.050 m
B-B	PP+CM	N	-0.079	-1.427	-3.417	2.401	-9.918	-3.141	-0.695
		M	-0.376	-3.339	-3.508	-5.666	-6.668	-3.124	-0.303
		V	-16.866	-2.435	2.096	-1.570	13.088	0.275	14.119
	1.35·PP+1.35·CM	N	-0.107	-1.926	-4.614	3.242	-13.390	-4.240	-0.938
		M	-0.507	-4.508	-4.735	-7.649	-9.002	-4.218	-0.409
		V	-22.769	-3.287	2.829	-2.119	17.669	0.371	19.061
	PP+CM+1.5·Qa	N	-0.110	-2.400	-5.640	3.210	-14.321	-4.474	-1.033
		M	-0.592	-5.201	-5.339	-8.377	-9.883	-4.824	-0.482
		V	-25.998	-3.715	3.580	-2.254	18.586	0.261	21.740
	1.35·PP+1.35·CM+1.5·Qa	N	-0.138	-2.900	-6.836	4.050	-17.793	-5.573	-1.276
		M	-0.723	-6.370	-6.566	-10.360	-12.217	-5.917	-0.588
		V	-31.902	-4.568	4.314	-2.803	23.167	0.357	26.682

Hipótesis									
Sección	Hipótesis	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.833 m	1.666 m	2.499 m	3.332 m	4.165 m	4.999 m
C-C	Peso propio	N	-0.068	-3.524	-4.605	0.767	-0.715	-2.594	-4.719
		M	-0.028	1.010	1.495	-2.268	-3.957	-3.262	-0.310
		V	0.679	4.397	-4.586	-3.638	-0.253	2.172	4.346
	Cargas muertas	N	-0.103	-3.672	-4.150	2.054	0.352	-1.759	-4.148



# Listado de escaleras

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

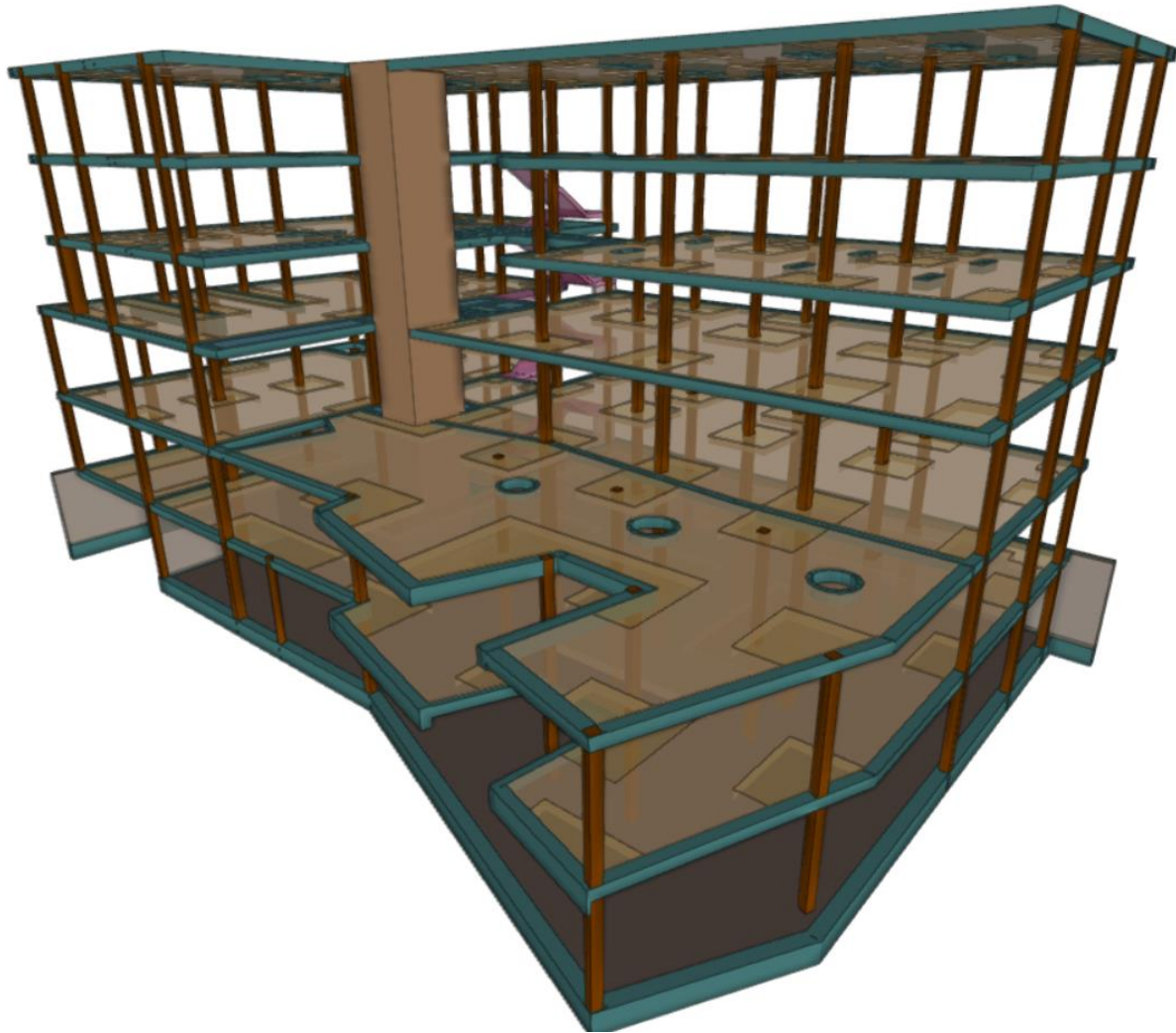
Fecha: 27/05/20

Hipótesis									
Sección	Hipótesis	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.833 m	1.666 m	2.499 m	3.332 m	4.165 m	4.999 m
	Sobrecarga de uso	M	-0.007	1.189	1.753	-2.473	-4.400	-3.643	-0.348
		V	0.704	4.768	-5.109	-4.125	-0.302	2.417	4.862
		N	-0.037	-2.398	-3.330	0.142	-0.819	-2.051	-3.445
		M	-0.026	0.646	0.959	-1.511	-2.609	-2.146	-0.204
		V	0.463	2.936	-3.021	-2.374	-0.161	1.432	2.857

Combinaciones									
Sección	Combinación	Esfuerzos	Posiciones						
			0.000 m	0.833 m	1.666 m	2.499 m	3.332 m	4.165 m	4.999 m
C-C	PP+CM	N	-0.171	-7.196	-8.755	2.821	-0.363	-4.354	-8.867
		M	-0.035	2.200	3.248	-4.741	-8.357	-6.905	-0.658
		V	1.383	9.165	-9.696	-7.763	-0.555	4.588	9.208
	1.35·PP+1.35·CM	N	-0.231	-9.714	-11.819	3.809	-0.490	-5.877	-11.971
		M	-0.048	2.969	4.384	-6.401	-11.282	-9.321	-0.889
		V	1.867	12.372	-13.089	-10.480	-0.749	6.194	12.430
	PP+CM+1.5·Qa	N	-0.226	-10.792	-13.750	3.035	-1.591	-7.431	-14.034
		M	-0.075	3.169	4.686	-7.007	-12.271	-10.123	-0.964
		V	2.078	13.569	-14.228	-11.324	-0.796	6.736	13.493
	1.35·PP+1.35·CM+1.5·Qa	N	-0.286	-13.311	-16.814	4.022	-1.718	-8.955	-17.137
		M	-0.087	3.939	5.822	-8.667	-15.195	-12.540	-1.194
		V	2.562	16.777	-17.621	-14.041	-0.990	8.342	16.716

Producido por una versión educativa de CYPE

#### d. LISTADOS DE CALCULO



#### MODULO D

01. Listado de datos de obra
02. Medición de superficies y volúmenes
03. Listado de Combinaciones
04. Listado de tensiones del terreno bajo vigas de cimentación
05. Cuantías de obra
06. Comprobaciones E.L.U. en PARES
07. Comprobaciones E.L.U. en Vigas
08. Comprobaciones de punzonamiento
09. Desplazamiento de pilares
10. Listado de escaleras



## ÍNDICE

1.- VERSIÓN DEL PROGRAMA Y NÚMERO DE LICENCIA.....	2
2.- DATOS GENERALES DE LA ESTRUCTURA.....	2
3.- NORMAS CONSIDERADAS.....	2
4.- ACCIONES CONSIDERADAS.....	2
4.1.- Gravitatorias.....	2
4.2.- Viento.....	2
4.3.- Sismo .....	3
4.3.1.- Datos generales de sismo.....	4
4.4.- Hipótesis de carga.....	4
4.5.- Leyes de presiones sobre muros.....	5
4.6.- Listado de cargas.....	5
5.- ESTADOS LÍMITE.....	13
6.- SITUACIONES DE PROYECTO.....	14
6.1.- Coeficientes parciales de seguridad ( $\gamma$ ) y coeficientes de combinación ( $\gamma$ ).....	15
6.2.- Combinaciones.....	17
7.- DATOS GEOMÉTRICOS DE GRUPOS Y PLANTAS.....	20
8.- DATOS GEOMÉTRICOS DE PILARES, PANTALLAS Y MUROS.....	20
8.1.- Pilares.....	20
8.2.- Pantallas.....	21
8.3.- Muros.....	22
9.- DIMENSIONES, COEFICIENTES DE EMPOTRAMIENTO Y COEFICIENTES DE PANDEO PARA CADA PLANTA.....	23
10.- LISTADO DE PAÑOS.....	28
11.- LOSAS Y ELEMENTOS DE CIMENTACIÓN.....	28
12.- MATERIALES UTILIZADOS.....	29
12.1.- Hormigones.....	29
12.2.- Aceros por elemento y posición.....	29
12.2.1.- Aceros en barras.....	29
12.2.2.- Aceros en perfiles.....	29



# Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 04/06/20

## 1.- VERSIÓN DEL PROGRAMA Y NÚMERO DE LICENCIA

Versión: 2020

Número de licencia: 120040

## 2.- DATOS GENERALES DE LA ESTRUCTURA

Proyecto: Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Clave: 02.P.TFG\_MODULO-D

## 3.- NORMAS CONSIDERADAS

Hormigón: EHE-08

Aceros conformados: CTE DB SE-A

Aceros laminados y armados: CTE DB SE-A

Categoría de uso: A. Zonas residenciales

## 4.- ACCIONES CONSIDERADAS

### 4.1.- Gravitatorias

Planta	S.C.U (kN/m <sup>2</sup> )	Cargas muertas (kN/m <sup>2</sup> )
P.Cubierta +17.05	1.0	3.7
PC +13.90	2.0	2.3
PT +10.75	2.0	2.3
PS +7.60	2.0	2.3
PP +3.70	3.0	3.0
PB -0.10	3.0	2.3
PSot - 3.75	3.0	3.5

### 4.2.- Viento

CTE DB SE-AE

Código Técnico de la Edificación.

Documento Básico Seguridad Estructural - Acciones en la Edificación

Zona eólica: A

Grado de aspereza: III. Zona rural accidentada o llana con obstáculos

La acción del viento se calcula a partir de la presión estática  $q_e$  que actúa en la dirección perpendicular a la superficie expuesta. El programa obtiene de forma automática dicha presión, conforme a los criterios del Código Técnico de la Edificación DB-SE AE, en función de la geometría del edificio, la zona eólica y grado de aspereza seleccionados, y la altura sobre el terreno del punto considerado:

$$q_e = q_b \cdot c_e \cdot c_p$$

Donde:

$q_b$  Es la presión dinámica del viento conforme al mapa eólico del Anejo D.

$c_e$  Es el coeficiente de exposición, determinado conforme a las especificaciones del Anejo D.2, en función del grado de aspereza del entorno y la altura sobre el terreno del punto considerado.

$c_p$  Es el coeficiente eólico o de presión, calculado según la tabla 3.5 del apartado 3.3.4, en función de la esbeltez del edificio en el plano paralelo al viento.



## Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 04/06/20

$q_b$ (kN/m <sup>2</sup> )	Viento X			Viento Y		
	esbeltez	$c_p$ (presión)	$c_p$ (succión)	esbeltez	$c_p$ (presión)	$c_p$ (succión)
0.420	0.46	0.70	-0.38	0.83	0.80	-0.43

Presión estática			
Planta	$C_e$ (Coef. exposición)	Viento X (kN/m <sup>2</sup> )	Viento Y (kN/m <sup>2</sup> )
P.Cubierta +17.05	2.70	1.228	1.397
PC +13.90	2.57	1.166	1.327
PT +10.75	2.40	1.090	1.241
PS +7.60	2.18	0.991	1.128
PP +3.70	1.76	0.798	0.909
PB -0.10	1.42	0.647	0.736

Anchos de banda		
Plantas	Ancho de banda Y (m)	Ancho de banda X (m)
P.Cubierta +17.05	21.35	36.97
PS +7.60, PT +10.75 y PC +13.90	20.11	36.97
PB -0.10 y PP +3.70	21.15	38.46

No se realiza análisis de los efectos de 2º orden

Coefficientes de Cargas

+X: 1.00      -X: 1.00

+Y: 1.00      -Y: 1.00

Cargas de viento		
Planta	Viento X (kN)	Viento Y (kN)
P.Cubierta +17.05	41.284	81.366
PC +13.90	73.853	154.533
PT +10.75	69.046	144.475
PS +7.60	70.252	146.996
PP +3.70	64.996	134.523
PB -0.10	0.000	0.000

Conforme al artículo 3.3.2., apartado 2 del Documento Básico AE, se ha considerado que las fuerzas de viento por planta, en cada dirección del análisis, actúan con una excentricidad de  $\pm 5\%$  de la dimensión máxima del edificio.

### 4.3.- Sismo

Norma utilizada: NCSE-02

Norma de Construcción Sismorresistente NCSE-02

Método de cálculo: Análisis mediante espectros de respuesta (NCSE-02, 3.6.2)



# Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 04/06/20

## 4.3.1.- Datos generales de sismo

Caracterización del emplazamiento

$a_b$ : Aceleración básica (NCSE-02, 2.1 y Anejo 1)

$a_b$  : 0.070 g

K: Coeficiente de contribución (NCSE-02, 2.1 y Anejo 1)

K : 1.00

Tipo de suelo (NCSE-02, 2.4): Tipo III

Sistema estructural

Ductilidad (NCSE-02, Tabla 3.1): Ductilidad baja

W: Amortiguamiento (NCSE-02, Tabla 3.1)

W : 5.00 %

Tipo de construcción (NCSE-02, 2.2): Construcciones de importancia normal

Parámetros de cálculo

Número de modos de vibración que intervienen en el análisis: Según norma

Fracción de sobrecarga de uso

: 0.50

Fracción de sobrecarga de nieve

: 1.00

Efectos de la componente sísmica vertical

No se consideran

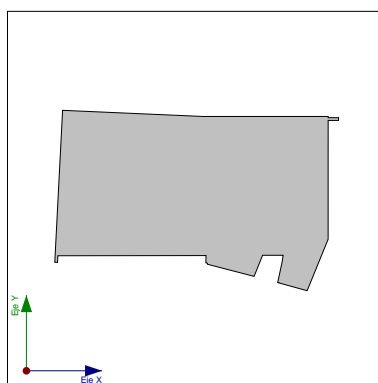
No se realiza análisis de los efectos de 2º orden

Criterio de armado a aplicar por ductilidad: Ninguno

Direcciones de análisis

Acción sísmica según X

Acción sísmica según Y



Proyección en planta de la obra

## 4.4.- Hipótesis de carga

Automáticas	Peso propio Cargas muertas Sobrecarga de uso Sismo X Sismo Y Viento +X exc. + Viento +X exc. - Viento -X exc. + Viento -X exc. - Viento +Y exc. + Viento +Y exc. - Viento -Y exc. + Viento -Y exc. -
-------------	--



## Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 04/06/20

### 4.5.- Leyes de presiones sobre muros

Empujes del terreno			
Referencia	Hipótesis	Descripción	Muro
Empuje de Defecto	Cargas muertas	Con relleno: Cota -0.10 m Ángulo de talud 0.00 Grados Densidad aparente 18.00 kN/m <sup>3</sup> Densidad sumergida 11.00 kN/m <sup>3</sup> Ángulo rozamiento interno 26.00 Grados Evacuación por drenaje 1.00 %	M19, M20, M25

### 4.6.- Listado de cargas

Cargas especiales introducidas (en kN, kN/m y kN/m<sup>2</sup>)

Grupo	Hipótesis	Tipo	Valor	Coordenadas
PSot - 3.75	Peso propio	Lineal	15.79	(24.11,56.11) (25.66,56.11)
	Cargas muertas	Lineal	6.01	(25.57,45.64) (23.89,45.64)
	Cargas muertas	Lineal	6.01	(23.92,45.68) (23.92,48.60)
	Cargas muertas	Lineal	6.01	(24.01,48.78) (27.63,48.78)
	Cargas muertas	Lineal	6.01	(27.50,53.70) (27.50,58.62)
	Cargas muertas	Lineal	6.01	(26.12,53.69) (24.03,53.69)
	Cargas muertas	Lineal	6.01	(24.03,58.87) (24.03,53.79)
	Cargas muertas	Lineal	16.99	(24.11,56.11) (25.66,56.11)
	Sobrecarga de uso	Lineal	11.51	(24.11,56.11) (25.66,56.11)
	Sobrecarga de uso	Superficial	2.00	(11.75,59.41) (35.75,58.30) (49.90,58.50) (50.05,38.90) (47.12,33.84) (32.57,38.79) (17.61,38.79) (17.56,44.60) (10.79,44.71)
PB -0.10	Peso propio	Lineal	18.73	(25.86,53.36) (27.41,53.36)
	Peso propio	Lineal	7.73	(24.13,53.23) (25.68,53.23)
	Peso propio	Lineal	25.86	(24.03,58.65) (24.03,57.10)
	Peso propio	Lineal	25.95	(27.53,57.10) (27.53,58.65)
	Cargas muertas	Lineal	14.63	(11.69,59.47) (10.78,45.06)
	Cargas muertas	Lineal	14.63	(17.54,38.80) (17.54,44.42)
	Cargas muertas	Lineal	8.45	(19.38,40.02) (19.38,44.60)
	Cargas muertas	Lineal	8.45	(19.36,44.60) (19.01,44.60)
	Cargas muertas	Lineal	8.45	(19.01,44.60) (19.01,45.99)
	Cargas muertas	Lineal	8.45	(18.15,46.11) (18.15,48.19)
	Cargas muertas	Lineal	8.45	(20.69,46.07) (20.69,48.27)
	Cargas muertas	Lineal	8.45	(23.75,44.32) (27.49,44.32)
	Cargas muertas	Lineal	6.52	(14.34,46.11) (14.34,59.29)
	Cargas muertas	Lineal	6.52	(23.79,58.94) (23.79,49.12)
	Cargas muertas	Lineal	6.52	(23.68,51.83) (27.70,51.83)
	Cargas muertas	Lineal	6.76	(14.33,48.19) (23.82,48.19)
	Cargas muertas	Lineal	6.76	(23.77,49.10) (23.77,38.75)
	Cargas muertas	Lineal	6.76	(23.71,46.03) (14.30,46.03)
	Cargas muertas	Lineal	6.76	(33.19,54.01) (33.19,44.67)
	Cargas muertas	Lineal	6.76	(31.38,44.67) (50.05,44.67)
	Cargas muertas	Lineal	7.07	(33.34,53.42) (37.02,53.42)
	Cargas muertas	Lineal	7.07	(40.83,53.49) (48.23,53.49)



## Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 04/06/20

Grupo	Hipótesis	Tipo	Valor	Coordenadas
<a href="#">Producido por una versión educativa de CYPE</a>	Cargas muertas	Lineal	9.76	(50.01,54.01) (48.28,54.01)
	Cargas muertas	Lineal	9.76	(40.83,54.16) (37.17,54.16)
	Cargas muertas	Lineal	9.76	(33.23,54.01) (31.37,54.01)
	Cargas muertas	Lineal	9.76	(31.37,54.07) (31.37,52.38)
	Cargas muertas	Lineal	6.52	(38.88,44.70) (38.88,54.30)
	Cargas muertas	Lineal	6.52	(44.49,44.80) (44.49,53.30)
	Cargas muertas	Lineal	6.52	(49.95,44.72) (49.95,53.88)
	Cargas muertas	Lineal	6.52	(31.23,44.78) (31.23,52.13)
	Cargas muertas	Lineal	19.63	(25.86,53.36) (27.41,53.36)
	Cargas muertas	Lineal	6.16	(24.13,53.23) (25.68,53.23)
	Cargas muertas	Lineal	14.75	(24.03,58.65) (24.03,57.10)
	Cargas muertas	Lineal	14.70	(27.53,57.10) (27.53,58.65)
	Cargas muertas	Superficial	0.74	(11.70,59.48) (14.16,59.40) (14.43,46.09) (17.43,45.95) (17.49,44.36) (15.11,44.36) (10.87,45.05)
	Cargas muertas	Superficial	0.74	(23.98,53.38) (27.68,53.38) (27.64,51.76) (23.88,51.83)
	Cargas muertas	Superficial	0.74	(25.60,45.62) (25.62,48.11) (27.68,48.04) (27.72,49.28) (23.79,49.16) (23.90,45.60)
	Cargas muertas	Superficial	0.74	(14.33,48.08) (14.33,46.02) (18.11,46.02) (18.11,48.24)
	Cargas muertas	Superficial	0.74	(18.15,48.11) (18.15,46.02) (20.70,46.02) (20.70,48.20)
	Cargas muertas	Superficial	0.74	(20.77,48.14) (20.77,46.07) (23.87,46.07) (23.87,48.17)
	Cargas muertas	Superficial	0.74	(17.53,45.98) (17.53,38.65) (23.76,38.65) (23.76,40.01) (19.38,40.01) (19.38,44.54) (19.01,44.54) (19.01,45.98)
	Cargas muertas	Superficial	0.74	(19.11,45.92) (19.11,44.57) (19.47,44.57) (19.47,40.12) (23.70,40.12) (23.70,46.01) (19.07,46.01) (19.07,44.61)
	Cargas muertas	Superficial	0.74	(28.55,51.79) (27.69,51.79) (27.69,58.84) (29.32,58.84) (29.32,56.60)
	Cargas muertas	Superficial	1.20	(28.79,52.44) (31.26,52.44) (31.26,54.10) (33.36,54.10) (33.36,53.42) (37.12,53.42) (37.12,54.19) (40.81,54.19) (40.81,53.52) (48.20,53.52) (48.20,54.17) (50.16,54.17) (50.16,58.51) (35.77,58.51) (29.49,58.73) (29.49,56.69)
	Sobrecarga de uso	Lineal	13.81	(25.86,53.36) (27.41,53.36)
	Sobrecarga de uso	Lineal	4.91	(24.13,53.23) (25.68,53.23)
	Sobrecarga de uso	Lineal	10.72	(24.03,58.65) (24.03,57.10)
	Sobrecarga de uso	Lineal	10.82	(27.53,57.10) (27.53,58.65)
	Sobrecarga de uso	Superficial	1.00	(17.53,46.03) (18.99,46.03) (18.99,44.48) (19.34,44.48) (19.34,39.95) (23.76,39.95) (23.76,38.71) (17.60,38.71)
	Sobrecarga de uso	Superficial	1.00	(18.22,46.15) (20.73,46.15) (20.73,48.25) (18.03,48.25)
	Sobrecarga de uso	Superficial	1.00	(23.80,51.78) (23.80,49.20) (28.31,49.20) (28.57,51.80) (24.16,51.78)



# Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 04/06/20

Grupo	Hipótesis	Tipo	Valor	Coordenadas
	Sobrecarga de uso	Superficial	1.00	(28.74,52.25) (31.29,52.25) (31.29,44.53) (32.24,44.53) (32.51,38.73) (23.88,38.73) (23.82,38.73) (23.82,44.23) (27.54,44.23)
	Sobrecarga de uso	Superficial	1.00	(27.54,44.29) (23.68,44.29) (23.68,45.57) (27.80,45.57)
	Sobrecarga de uso	Superficial	2.00	(14.24,59.44) (14.24,48.20) (23.95,48.20) (23.95,58.86)
	Sobrecarga de uso	Superficial	2.00	(14.20,48.16) (18.09,48.16) (18.09,46.07) (14.30,46.07)
	Sobrecarga de uso	Superficial	2.00	(20.78,48.11) (23.86,48.11) (23.86,46.01) (20.70,46.01)
	Sobrecarga de uso	Superficial	2.00	(19.02,45.98) (23.69,45.98) (23.69,39.97) (19.47,39.97) (19.47,44.59) (19.00,44.59)
	Sobrecarga de uso	Superficial	1.00	(32.51,38.72) (32.33,44.69) (50.01,44.69) (49.90,40.91) (49.83,40.11) (44.27,40.80) (43.76,38.65) (40.59,38.72) (41.54,40.69) (36.55,41.56) (35.68,38.76)
+ 3.70	Peso propio	Lineal	7.00	(25.88,53.87) (27.43,53.87)
	Peso propio	Lineal	8.92	(24.05,53.71) (25.70,53.71)
	Peso propio	Lineal	27.57	(23.95,58.65) (23.95,57.00)
	Peso propio	Lineal	26.61	(27.65,57.00) (27.65,58.65)
	Cargas muertas	Lineal	15.02	(49.96,57.97) (27.64,58.85)
	Cargas muertas	Lineal	15.02	(23.97,58.98) (11.94,59.41)
	Cargas muertas	Lineal	15.02	(10.69,38.81) (11.92,59.49)
	Cargas muertas	Lineal	12.89	(33.23,47.28) (33.23,58.39)
	Cargas muertas	Lineal	12.89	(38.92,46.66) (38.92,58.34)
	Cargas muertas	Lineal	12.89	(44.48,46.42) (44.48,58.11)
	Cargas muertas	Lineal	9.91	(27.65,48.01) (27.65,58.84)
	Cargas muertas	Lineal	9.91	(23.84,45.87) (23.84,58.71)
	Cargas muertas	Lineal	10.72	(11.82,52.21) (18.35,52.21)
	Cargas muertas	Lineal	10.72	(18.17,51.89) (23.87,51.89)
	Cargas muertas	Lineal	10.72	(18.14,59.17) (18.14,51.92)
	Cargas muertas	Lineal	10.72	(18.21,53.54) (20.90,53.54)
	Cargas muertas	Lineal	10.72	(20.65,53.50) (20.65,53.18)
	Cargas muertas	Lineal	10.72	(20.65,53.18) (23.87,53.18)
	Cargas muertas	Lineal	10.72	(23.95,46.90) (15.98,46.90)
	Cargas muertas	Lineal	10.72	(15.98,47.12) (15.98,48.20)
	Cargas muertas	Lineal	10.72	(15.95,48.20) (11.43,48.20)
	Cargas muertas	Lineal	7.81	(27.63,45.48) (31.65,42.55)
	Cargas muertas	Lineal	7.81	(31.65,46.76) (31.47,42.58)
	Cargas muertas	Lineal	7.81	(35.13,47.03) (33.88,41.73)
	Cargas muertas	Lineal	7.81	(33.88,41.73) (43.33,41.70)
	Cargas muertas	Lineal	7.81	(43.36,41.70) (42.78,46.24)
	Cargas muertas	Lineal	7.81	(46.01,46.24) (45.76,41.61)
	Cargas muertas	Lineal	7.81	(50.09,41.67) (45.83,41.70)
	Cargas muertas	Lineal	6.54	(25.88,53.87) (27.43,53.87)
	Cargas muertas	Lineal	6.42	(24.05,53.71) (25.70,53.71)
	Cargas muertas	Lineal	14.48	(23.95,58.65) (23.95,57.00)
	Cargas muertas	Lineal	13.57	(27.65,57.00) (27.65,58.65)





# Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 04/06/20

Grupo	Hipótesis	Tipo	Valor	Coordenadas
<a href="#">Producido por una versión educativa de CYPE</a>	Cargas muertas	Superficial	0.27	(12.07,59.42) (14.37,59.46) (14.30,55.64) (11.63,55.77)
	Cargas muertas	Superficial	0.27	(14.33,59.39) (14.33,52.39) (18.15,52.39) (18.15,59.26)
	Cargas muertas	Superficial	0.27	(18.19,51.97) (23.98,51.97) (23.98,58.98) (18.21,59.23) (18.21,52.00)
	Cargas muertas	Superficial	0.27	(23.77,46.99) (18.15,46.99) (18.15,49.48) (16.57,49.48) (16.57,52.31) (18.13,52.31) (18.13,51.83) (23.95,51.83)
	Cargas muertas	Superficial	0.27	(11.27,48.24) (15.98,48.24) (15.98,49.46) (16.61,49.46) (16.61,52.38) (11.61,52.38)
	Cargas muertas	Superficial	0.27	(16.04,49.38) (18.07,49.38) (18.07,47.08) (15.97,47.08)
	Cargas muertas	Superficial	0.27	(11.31,48.19) (15.97,48.19) (15.97,46.99) (23.87,46.99) (23.87,38.75) (10.73,38.75)
	Cargas muertas	Superficial	0.27	(27.78,46.35) (27.78,58.94) (49.91,57.92) (49.91,46.35) (42.52,46.35) (33.15,47.24)
	Cargas muertas	Superficial	1.90	(50.03,40.89) (50.03,41.68) (45.67,41.68) (46.06,46.30) (42.60,46.27) (43.14,41.72) (33.69,41.94) (35.13,47.06) (33.18,47.28) (31.52,46.91) (31.61,42.56) (27.79,45.72) (23.83,45.72) (23.83,43.80) (25.79,42.97) (24.84,38.68) (32.55,38.70) (32.57,37.36) (39.27,35.70) (41.06,39.61) (43.83,39.45) (42.95,34.72) (47.14,33.66)
	Cargas muertas	Superficial	0.73	(23.97,45.73) (25.58,45.73) (25.58,48.19) (27.80,48.19) (27.80,53.94) (23.82,53.94) (23.82,45.98)
	Sobrecarga de uso	Lineal	4.14	(25.88,53.87) (27.43,53.87)
	Sobrecarga de uso	Lineal	5.03	(24.05,53.71) (25.70,53.71)
	Sobrecarga de uso	Lineal	10.85	(23.95,58.65) (23.95,57.00)
	Sobrecarga de uso	Lineal	10.38	(27.65,57.00) (27.65,58.65)
	Sobrecarga de uso	Superficial	1.00	(18.16,47.05) (23.91,47.05) (23.91,51.98) (18.14,51.98) (18.14,52.35) (16.60,52.35) (16.60,49.49) (18.15,49.49) (18.15,47.18)
	Sobrecarga de uso	Superficial	1.00	(11.32,48.29) (16.00,48.29) (16.00,49.43) (16.60,49.43) (16.60,52.33) (11.59,52.33)
	Sobrecarga de uso	Superficial	2.00	(11.40,48.22) (15.95,48.22) (15.95,47.05) (23.98,47.05) (23.98,38.79) (10.72,38.79)
	Sobrecarga de uso	Superficial	1.00	(25.73,42.94) (24.01,43.78) (24.01,45.65) (27.69,45.57) (31.62,42.60) (31.61,46.97) (33.26,47.28) (35.19,47.02) (33.87,41.88) (43.21,41.74) (42.64,46.35) (46.16,46.25) (45.76,41.66) (50.02,41.60) (50.02,40.95) (47.02,33.72) (42.96,34.84) (43.89,39.50) (41.03,39.61) (39.31,35.70) (32.57,37.57) (32.35,38.86) (24.94,38.71)
	Sobrecarga de uso	Superficial	2.00	(27.81,58.83) (27.69,46.36) (33.45,47.25) (42.62,46.31) (50.08,46.48) (49.96,58.01) (27.91,58.88)
PS +7.60	Peso propio	Lineal	9.11	(25.90,53.16) (27.55,53.16)
	Peso propio	Lineal	10.62	(24.17,53.18) (25.72,53.18)
	Peso propio	Lineal	23.18	(24.07,58.63) (24.07,57.08)



## Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 04/06/20

Grupo	Hipótesis	Tipo	Valor	Coordenadas
<a href="#">Producido por una versión educativa de CYPE</a>	Peso propio	Lineal	22.36	(27.57,57.08) (27.57,58.63)
	Cargas muertas	Lineal	7.17	(23.86,58.59) (13.32,58.59)
	Cargas muertas	Lineal	7.17	(13.32,58.62) (13.32,38.66)
	Cargas muertas	Lineal	7.17	(33.31,45.79) (50.09,45.79)
	Cargas muertas	Lineal	10.42	(44.45,45.77) (44.45,51.28)
	Cargas muertas	Lineal	10.42	(38.87,45.86) (38.87,51.19)
	Cargas muertas	Lineal	10.42	(38.85,53.13) (38.85,58.51)
	Cargas muertas	Lineal	10.42	(44.49,53.06) (44.49,58.71)
	Cargas muertas	Lineal	7.08	(50.01,52.99) (33.18,52.99)
	Cargas muertas	Lineal	7.08	(49.89,51.13) (33.24,51.13)
	Cargas muertas	Lineal	7.17	(33.27,58.55) (49.85,58.55)
	Cargas muertas	Lineal	5.64	(33.16,58.80) (33.16,52.94)
	Cargas muertas	Lineal	5.64	(33.18,51.22) (33.18,45.56)
	Cargas muertas	Lineal	5.64	(27.69,48.14) (27.69,51.24)
	Cargas muertas	Lineal	5.64	(27.74,53.18) (27.74,58.51)
	Cargas muertas	Lineal	10.42	(13.30,54.46) (24.02,54.46)
	Cargas muertas	Lineal	10.42	(13.28,46.51) (23.83,46.51)
	Cargas muertas	Lineal	5.64	(23.78,38.69) (23.78,58.95)
	Cargas muertas	Lineal	7.31	(25.90,53.16) (27.55,53.16)
	Cargas muertas	Lineal	7.05	(24.17,53.18) (25.72,53.18)
	Cargas muertas	Lineal	15.44	(24.07,58.63) (24.07,57.08)
	Cargas muertas	Lineal	14.41	(27.57,57.08) (27.57,58.63)
	Cargas muertas	Superficial	0.40	(27.61,45.62) (33.16,45.62) (33.16,51.21) (27.63,51.21)
	Cargas muertas	Superficial	0.40	(27.77,52.97) (33.28,52.97) (33.28,58.63) (27.67,58.63)
	Cargas muertas	Superficial	0.29	(33.27,53.07) (50.07,53.07) (50.07,58.61) (33.30,58.61)
	Cargas muertas	Superficial	0.29	(33.22,51.22) (50.05,51.22) (50.05,45.66) (33.37,45.66)
	Cargas muertas	Superficial	0.29	(23.83,58.46) (13.41,58.46) (13.41,38.83) (23.74,38.83)
	Cargas muertas	Superficial	0.65	(20.25,38.71) (20.25,40.14) (17.75,40.14) (17.75,38.73)
	Cargas muertas	Superficial	0.65	(17.77,45.07) (17.77,47.99) (20.23,47.99) (20.23,44.98)
	Cargas muertas	Superficial	0.65	(17.70,53.01) (17.70,56.02) (20.25,56.02) (20.25,52.92)
	Cargas muertas	Superficial	0.65	(33.28,54.94) (35.11,54.94) (35.11,53.66) (35.56,53.66) (35.56,52.98) (33.39,52.98)
	Cargas muertas	Superficial	0.65	(46.61,52.87) (46.61,53.86) (46.30,53.86) (46.30,54.99) (42.48,54.99) (42.48,53.84) (42.27,53.84) (42.27,53.01)
	Cargas muertas	Superficial	0.65	(42.25,51.24) (42.25,50.30) (42.50,50.30) (42.50,49.14) (46.41,49.14) (46.41,50.31) (46.61,50.31) (46.61,51.28)
	Cargas muertas	Superficial	0.65	(33.30,49.14) (35.22,49.14) (35.22,50.28) (35.47,50.28) (35.47,51.23) (33.25,51.23)
	Cargas muertas	Superficial	0.90	(33.24,51.21) (33.24,52.95) (27.75,52.95) (27.75,51.27) (33.13,51.27)



# Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 04/06/20

Grupo	Hipótesis	Tipo	Valor	Coordenadas
Producido por una versión educativa de CYPE	Cargas muertas	Superficial	0.90	(27.63,51.19) (27.63,53.24) (25.51,53.24) (25.51,51.29) (27.32,51.29)
	Cargas muertas	Superficial	0.90	(23.94,56.30) (25.71,56.30) (25.71,38.67) (23.90,38.67) (23.90,56.05)
	Cargas muertas	Superficial	0.90	(25.65,50.12) (27.60,50.12) (27.60,48.95) (25.72,48.95)
	Cargas muertas	Superficial	1.94	(27.77,51.15) (29.27,51.15) (28.99,50.84) (28.60,50.39) (28.36,49.72) (28.57,49.02) (29.17,48.54) (29.75,48.03) (30.64,47.78) (31.21,47.68) (31.86,47.95) (32.25,48.36) (32.40,48.79) (32.36,49.64) (32.04,50.07) (31.67,50.35) (30.74,50.98) (30.32,51.21) (33.22,51.20) (33.27,45.58) (27.65,45.63) (27.73,51.13)
	Cargas muertas	Superficial	1.94	(31.73,52.93) (33.26,52.92) (33.23,58.72) (27.73,58.70) (27.76,52.91) (30.62,52.92) (29.91,53.30) (28.98,53.99) (28.55,54.55) (28.53,55.36) (28.89,55.97) (29.53,56.47) (30.21,56.46) (30.77,56.13) (32.15,55.37) (32.57,54.85) (32.59,54.29) (32.34,53.66) (31.89,53.13) (31.77,53.00)
	Cargas muertas	Superficial	1.22	(30.62,52.92) (31.74,52.98) (32.41,53.80) (32.61,54.51) (32.35,55.09) (31.21,55.94) (30.00,56.43) (29.53,56.45) (29.19,56.21) (28.78,55.86) (28.65,55.41) (28.51,54.88) (28.64,54.40) (29.22,53.85) (29.74,53.44) (30.37,53.07)
	Cargas muertas	Superficial	1.22	(29.27,51.21) (30.44,51.18) (31.93,50.16) (32.29,49.74) (32.38,49.35) (32.42,49.09) (32.38,48.82) (32.20,48.48) (31.92,48.17) (31.59,47.90) (31.18,47.74) (30.61,47.73) (30.08,47.93) (29.37,48.31) (28.97,48.54) (28.58,48.92) (28.43,49.21) (28.43,49.63) (28.48,50.05) (28.66,50.30) (28.89,50.61) (29.10,50.90) (29.22,51.07)
	Sobrecarga de uso	Lineal	4.89	(25.90,53.16) (27.55,53.16)
	Sobrecarga de uso	Lineal	6.28	(24.17,53.18) (25.72,53.18)
	Sobrecarga de uso	Lineal	11.54	(24.07,58.63) (24.07,57.08)
	Sobrecarga de uso	Lineal	11.21	(27.57,57.08) (27.57,58.63)
	Sobrecarga de uso	Superficial	1.00	(50.09,51.21) (27.65,51.21) (27.65,52.92) (50.01,52.92)
	Sobrecarga de uso	Superficial	1.00	(27.55,51.25) (25.62,51.25) (25.62,38.62) (23.94,38.62) (23.94,53.37) (27.69,53.37) (27.69,51.24)
	Sobrecarga de uso	Superficial	1.00	(25.68,50.17) (27.59,50.17) (27.59,49.02) (25.60,49.02)
	Sobrecarga de uso	Superficial	1.00	(29.28,51.19) (27.72,51.19) (27.72,45.70) (33.21,45.70) (33.21,51.20) (30.42,51.20) (31.99,50.16) (32.39,49.47) (32.45,48.94) (32.32,48.66) (32.08,48.09) (31.86,47.91) (30.76,47.66) (29.97,48.05) (29.17,48.49) (28.54,48.98) (28.34,49.51) (28.37,49.90) (28.60,50.39) (28.79,50.69) (29.12,50.98) (29.21,51.11)



# Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 04/06/20

Grupo	Hipótesis	Tipo	Valor	Coordenadas
+10.75	Sobrecarga de uso	Superficial	1.00	(30.52,52.94) (27.71,52.94) (27.71,58.65) (33.18,58.65) (33.18,52.93) (31.72,52.93) (32.23,53.54) (32.45,53.82) (32.62,54.36) (32.57,54.67) (32.39,55.06) (32.05,55.41) (31.50,55.68) (30.14,56.45) (29.47,56.47) (29.12,56.15) (28.78,55.90) (28.59,55.44) (28.48,55.07) (28.50,54.69) (28.68,54.32) (28.98,53.99) (29.29,53.73) (29.78,53.44) (30.01,53.22) (30.43,52.98)
	Sobrecarga de uso	Superficial	2.00	(29.27,51.17) (28.81,50.55) (28.57,50.19) (28.45,49.85) (28.41,49.67) (28.40,49.27) (28.58,48.93) (29.04,48.56) (29.47,48.21) (30.10,48.06) (30.44,47.83) (30.82,47.79) (31.30,47.71) (31.90,47.93) (32.17,48.24) (32.42,48.93) (32.35,49.47) (31.98,50.13) (30.39,51.19)
	Sobrecarga de uso	Superficial	2.00	(30.50,52.97) (30.02,53.25) (29.82,53.47) (29.30,53.76) (28.75,54.29) (28.52,54.70) (28.52,55.09) (28.80,55.88) (29.48,56.44) (30.11,56.44) (32.04,55.39) (32.40,55.07) (32.54,54.68) (32.61,54.38) (32.43,53.85) (31.69,52.93)
	Sobrecarga de uso	Superficial	1.00	(25.70,53.45) (25.70,56.41) (23.97,56.41) (23.97,53.55)
+10.75	Peso propio	Lineal	8.91	(25.92,52.73) (27.47,52.73)
	Peso propio	Lineal	15.88	(24.02,54.31) (25.77,54.31)
	Cargas muertas	Lineal	8.06	(50.06,58.40) (33.11,58.40)
	Cargas muertas	Lineal	8.06	(23.95,58.43) (13.40,58.43)
	Cargas muertas	Lineal	8.06	(13.50,58.38) (13.50,38.66)
	Cargas muertas	Lineal	5.64	(23.84,38.87) (23.84,58.28)
	Cargas muertas	Lineal	5.64	(25.69,47.91) (25.69,51.18)
	Cargas muertas	Lineal	5.64	(27.75,47.91) (27.75,51.01)
	Cargas muertas	Lineal	5.64	(27.64,52.96) (27.64,58.45)
	Cargas muertas	Lineal	5.64	(33.13,45.63) (33.13,51.15)
	Cargas muertas	Lineal	5.64	(33.10,52.91) (33.10,58.51)
	Cargas muertas	Lineal	8.00	(33.13,45.77) (50.01,45.77)
	Cargas muertas	Lineal	5.96	(44.52,53.18) (44.52,58.29)
	Cargas muertas	Lineal	5.96	(38.81,53.10) (38.81,58.42)
	Cargas muertas	Lineal	5.96	(38.84,51.15) (38.84,45.77)
	Cargas muertas	Lineal	5.96	(44.47,50.99) (44.47,45.80)
	Cargas muertas	Lineal	8.00	(49.98,51.18) (27.59,51.18)
	Cargas muertas	Lineal	8.00	(50.17,52.91) (27.50,52.91)
	Cargas muertas	Lineal	5.96	(23.83,54.45) (13.42,54.45)
	Cargas muertas	Lineal	5.96	(23.94,46.57) (13.51,46.57)
	Cargas muertas	Lineal	7.17	(25.92,52.73) (27.47,52.73)
	Cargas muertas	Lineal	10.99	(24.02,54.31) (25.77,54.31)
	Cargas muertas	Superficial	1.22	(33.16,51.10) (33.16,45.63) (50.06,45.63) (50.06,51.29) (33.38,51.29)
	Cargas muertas	Superficial	1.22	(33.21,52.96) (50.09,52.96) (50.09,58.42) (33.27,58.42) (33.27,53.24)
	Cargas muertas	Superficial	1.22	(13.51,58.53) (23.72,58.53) (23.72,38.85) (13.45,38.85) (13.45,58.26)



# Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 04/06/20

Grupo	Hipótesis	Tipo	Valor	Coordenadas
<a href="#">Producido por una versión educativa de CYPE</a>	Cargas muertas	Superficial	0.65	(20.23,52.94) (20.23,56.00) (17.70,56.00) (17.70,52.96) (19.95,52.96)
	Cargas muertas	Superficial	0.65	(17.75,45.10) (20.21,45.10) (20.21,48.07) (17.78,48.07) (17.78,45.28)
	Cargas muertas	Superficial	0.65	(17.82,40.14) (17.82,38.59) (20.24,38.59) (20.24,40.19) (18.01,40.19)
	Cargas muertas	Superficial	0.65	(33.25,49.15) (35.14,49.15) (35.14,50.35) (35.49,50.35) (35.49,51.16) (33.27,51.16) (33.27,49.33)
	Cargas muertas	Superficial	0.65	(42.53,49.13) (46.38,49.13) (46.38,50.30) (46.65,50.30) (46.65,51.17) (42.19,51.17) (42.19,50.28) (42.57,50.28) (42.57,49.16) (46.16,49.16)
	Cargas muertas	Superficial	0.65	(42.49,54.96) (42.49,53.79) (42.30,53.79) (42.30,52.95) (46.59,52.95) (46.59,53.79) (46.37,53.79) (46.37,54.97) (43.86,54.97) (42.69,54.97)
	Cargas muertas	Superficial	0.65	(33.33,52.90) (35.46,52.90) (35.46,53.81) (35.13,53.81) (35.13,55.08) (33.16,55.08) (33.16,53.05)
	Cargas muertas	Superficial	0.90	(33.05,51.22) (33.05,52.85) (25.74,52.85) (25.74,51.20) (32.84,51.20)
	Cargas muertas	Superficial	0.90	(23.95,54.49) (25.67,54.49) (25.67,38.70) (23.88,38.70) (23.88,54.14)
	Cargas muertas	Superficial	0.90	(25.71,49.07) (27.70,49.07) (27.70,50.25) (25.72,50.25) (25.72,49.15)
	Sobrecarga de uso	Lineal	4.88	(25.92,52.73) (27.47,52.73)
	Sobrecarga de uso	Lineal	8.97	(24.02,54.31) (25.77,54.31)
	Sobrecarga de uso	Superficial	1.00	(49.99,51.23) (33.12,51.23) (33.12,52.91) (50.00,52.91)
	Sobrecarga de uso	Superficial	1.00	(27.57,51.17) (33.09,51.17) (33.09,52.86) (25.67,52.86) (25.67,54.55) (23.87,54.55) (23.87,38.75) (25.72,38.75) (25.72,51.16) (27.36,51.16)
	Sobrecarga de uso	Superficial	1.00	(25.79,50.17) (25.79,49.15) (27.67,49.15) (27.67,50.16) (25.90,50.16)
PC +13.90	Peso propio	Lineal	36.38	(25.77,52.65) (27.52,52.65)
	Cargas muertas	Lineal	8.06	(50.05,58.50) (33.27,58.50)
	Cargas muertas	Lineal	8.06	(25.85,58.43) (13.39,58.43)
	Cargas muertas	Lineal	8.06	(13.43,58.37) (13.43,38.66)
	Cargas muertas	Lineal	8.06	(33.27,45.68) (50.01,45.68)
	Cargas muertas	Lineal	5.64	(33.19,45.50) (33.19,51.01)
	Cargas muertas	Lineal	5.64	(33.24,52.81) (33.24,58.47)
	Cargas muertas	Lineal	5.64	(23.82,58.44) (23.82,38.67)
	Cargas muertas	Lineal	5.64	(25.70,48.05) (25.70,50.97)
	Cargas muertas	Lineal	5.64	(27.67,47.92) (27.67,51.03)
	Cargas muertas	Lineal	5.96	(38.97,58.41) (38.97,53.31)
	Cargas muertas	Lineal	5.96	(38.77,51.10) (38.77,45.60)
	Cargas muertas	Lineal	5.96	(44.48,45.82) (44.48,51.10)
	Cargas muertas	Lineal	5.96	(44.39,53.15) (44.39,58.36)
	Cargas muertas	Lineal	5.96	(23.76,54.52) (13.62,54.52)



# Listado de datos de la obra

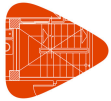
Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 04/06/20

Grupo	Hipótesis	Tipo	Valor	Coordenadas
<a href="#">Producido por una versión educativa de CYPE</a>	Cargas muertas	Lineal	5.96	(23.46,46.56) (13.54,46.56)
	Cargas muertas	Lineal	0.29	(50.10,53.05) (50.10,58.43)
	Cargas muertas	Lineal	25.64	(25.77,52.65) (27.52,52.65)
	Cargas muertas	Superficial	0.29	(33.34,52.94) (49.98,52.94) (49.98,58.48) (33.23,58.48) (33.23,53.18)
	Cargas muertas	Superficial	0.29	(33.28,51.17) (50.09,51.17) (50.09,45.73) (33.26,45.73) (33.26,50.94)
	Cargas muertas	Superficial	0.29	(23.92,58.45) (13.40,58.45) (13.40,38.61) (23.90,38.61) (23.90,58.14)
	Cargas muertas	Superficial	0.65	(16.66,48.09) (16.66,45.10) (20.23,45.10) (20.23,48.06) (16.89,48.06)
	Cargas muertas	Superficial	0.65	(20.21,52.98) (16.78,52.98) (16.78,56.14) (20.21,56.14) (20.21,53.10)
	Cargas muertas	Superficial	0.65	(20.19,38.72) (20.19,40.21) (16.80,40.21) (16.80,38.79) (20.00,38.79)
	Cargas muertas	Superficial	0.65	(33.26,49.15) (35.11,49.15) (35.11,50.34) (35.48,50.34) (35.48,51.20) (33.37,51.20) (33.37,49.17)
	Cargas muertas	Superficial	0.65	(42.57,49.15) (46.37,49.15) (46.37,50.34) (46.66,50.34) (46.66,51.24) (42.27,51.24) (42.27,50.32) (42.60,50.32) (42.60,49.22)
	Cargas muertas	Superficial	0.65	(42.35,52.89) (46.73,52.89) (46.73,53.87) (46.29,53.87) (46.29,55.05) (42.67,55.05) (42.67,53.68) (42.36,53.68) (42.36,53.02)
	Cargas muertas	Superficial	0.65	(33.40,52.87) (35.46,52.87) (35.46,53.78) (35.09,53.78) (35.09,54.95) (33.33,54.95) (33.33,53.08)
	Sobrecarga de uso	Lineal	20.39	(25.77,52.65) (27.52,52.65)
	Sobrecarga de uso	Superficial	1.00	(50.01,51.12) (33.28,51.12) (33.28,53.00) (49.99,53.00)
	Sobrecarga de uso	Superficial	1.00	(33.24,51.12) (33.24,52.95) (25.78,52.95) (25.78,51.10) (32.81,51.10)
	Sobrecarga de uso	Superficial	1.00	(23.83,58.38) (25.80,58.38) (25.80,38.62) (23.90,38.62) (23.90,57.97)
	Sobrecarga de uso	Superficial	1.00	(25.88,50.07) (25.88,49.16) (27.70,49.16) (27.70,50.07) (26.05,50.07)
P.Cubierta +17.05	Cargas muertas	Superficial	0.40	(13.29,58.50) (23.89,58.50) (23.89,58.07) (50.04,58.07) (50.04,45.57) (25.30,45.57) (25.30,38.77) (13.33,38.77) (13.33,58.15)

## 5.- ESTADOS LÍMITE

E.L.U. de rotura. Hormigón	CTE
E.L.U. de rotura. Hormigón en cimentaciones	Cota de nieve: Altitud inferior o igual a 1000 m
Tensiones sobre el terreno	Acciones características
Desplazamientos	



## 6.- SITUACIONES DE PROYECTO

Para las distintas situaciones de proyecto, las combinaciones de acciones se definirán de acuerdo con los siguientes criterios:

- Situaciones persistentes o transitorias
  - Con coeficientes de combinación

$$\sum_{j \geq 1} \gamma_{Gj} G_{kj} + \gamma_P P_k + \gamma_{Q1} \Psi_{p1} Q_{k1} + \sum_{i > 1} \gamma_{Qi} \Psi_{ai} Q_{ki}$$

- Sin coeficientes de combinación

$$\sum_{j \geq 1} \gamma_{Gj} G_{kj} + \gamma_P P_k + \sum_{i \geq 1} \gamma_{Qi} Q_{ki}$$

- Situaciones sísmicas
  - Con coeficientes de combinación

$$\sum_{j \geq 1} \gamma_{Gj} G_{kj} + \gamma_P P_k + \gamma_{AE} A_E + \sum_{i \geq 1} \gamma_{Qi} \Psi_{ai} Q_{ki}$$

- Sin coeficientes de combinación

$$\sum_{j \geq 1} \gamma_{Gj} G_{kj} + \gamma_P P_k + \gamma_{AE} A_E + \sum_{i \geq 1} \gamma_{Qi} Q_{ki}$$

- Donde:

$G_k$	Acción permanente
$P_k$	Acción de pretensado
$Q_k$	Acción variable
$A_E$	Acción sísmica
$\gamma_G$	Coefficiente parcial de seguridad de las acciones permanentes
$\gamma_P$	Coefficiente parcial de seguridad de la acción de pretensado
$\gamma_{Q,1}$	Coefficiente parcial de seguridad de la acción variable principal
$\gamma_{Q,i}$	Coefficiente parcial de seguridad de las acciones variables de acompañamiento
$\gamma_{AE}$	Coefficiente parcial de seguridad de la acción sísmica
$\Psi_{p,1}$	Coefficiente de combinación de la acción variable principal
$\Psi_{a,i}$	Coefficiente de combinación de las acciones variables de acompañamiento





## Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 04/06/20

### 6.1.- Coeficientes parciales de seguridad ( $\gamma$ ) y coeficientes de combinación ( $\psi$ )

Para cada situación de proyecto y estado límite los coeficientes a utilizar serán:

E.L.U. de rotura. Hormigón: EHE-08

Persistente o transitoria				
	Coeficientes parciales de seguridad ( $\gamma$ )		Coeficientes de combinación ( $\psi$ )	
	Favorable	Desfavorable	Principal ( $\psi_p$ )	Acompañamiento ( $\psi_s$ )
Carga permanente (G)	1.000	1.350	-	-
Sobrecarga (Q)	0.000	1.500	1.000	0.700
Viento (Q)	0.000	1.500	1.000	0.600

Sísmica				
	Coeficientes parciales de seguridad ( $\gamma$ )		Coeficientes de combinación ( $\psi$ )	
	Favorable	Desfavorable	Principal ( $\psi_p$ )	Acompañamiento ( $\psi_s$ )
Carga permanente (G)	1.000	1.000	-	-
Sobrecarga (Q)	0.000	1.000	0.300	0.300
Viento (Q)	0.000	1.000	0.000	0.000
Sismo (E)	-1.000	1.000	1.000	0.300 <sup>(1)</sup>
Notas: <sup>(1)</sup> Fracción de las solicitaciones sísmicas a considerar en la dirección ortogonal: Las solicitaciones obtenidas de los resultados del análisis en cada una de las direcciones ortogonales se combinarán con el 30 % de los de la otra.				

E.L.U. de rotura. Hormigón en cimentaciones: EHE-08 / CTE DB-SE C

Persistente o transitoria				
	Coeficientes parciales de seguridad ( $\gamma$ )		Coeficientes de combinación ( $\psi$ )	
	Favorable	Desfavorable	Principal ( $\psi_p$ )	Acompañamiento ( $\psi_s$ )
Carga permanente (G)	1.000	1.600	-	-
Sobrecarga (Q)	0.000	1.600	1.000	0.700
Viento (Q)	0.000	1.600	1.000	0.600

Sísmica				
	Coeficientes parciales de seguridad ( $\gamma$ )		Coeficientes de combinación ( $\psi$ )	
	Favorable	Desfavorable	Principal ( $\psi_p$ )	Acompañamiento ( $\psi_s$ )
Carga permanente (G)	1.000	1.000	-	-
Sobrecarga (Q)	0.000	1.000	0.300	0.300
Viento (Q)	0.000	1.000	0.000	0.000
Sismo (E)	-1.000	1.000	1.000	0.300 <sup>(1)</sup>
Notas: <sup>(1)</sup> Fracción de las solicitaciones sísmicas a considerar en la dirección ortogonal: Las solicitaciones obtenidas de los resultados del análisis en cada una de las direcciones ortogonales se combinarán con el 30 % de los de la otra.				



## Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 04/06/20

### Tensiones sobre el terreno

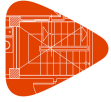
Característica				
	Coeficientes parciales de seguridad ( $\gamma$ )		Coeficientes de combinación ( $\psi$ )	
	Favorable	Desfavorable	Principal ( $\psi_p$ )	Acompañamiento ( $\psi_s$ )
Carga permanente (G)	1.000	1.000	-	-
Sobrecarga (Q)	0.000	1.000	1.000	1.000
Viento (Q)	0.000	1.000	1.000	1.000

Sísmica				
	Coeficientes parciales de seguridad ( $\gamma$ )		Coeficientes de combinación ( $\psi$ )	
	Favorable	Desfavorable	Principal ( $\psi_p$ )	Acompañamiento ( $\psi_s$ )
Carga permanente (G)	1.000	1.000	-	-
Sobrecarga (Q)	0.000	1.000	1.000	1.000
Viento (Q)				
Sismo (E)	-1.000	1.000	1.000	0.000

### Desplazamientos

Característica				
	Coeficientes parciales de seguridad ( $\gamma$ )		Coeficientes de combinación ( $\psi$ )	
	Favorable	Desfavorable	Principal ( $\psi_p$ )	Acompañamiento ( $\psi_s$ )
Carga permanente (G)	1.000	1.000	-	-
Sobrecarga (Q)	0.000	1.000	1.000	1.000
Viento (Q)	0.000	1.000	1.000	1.000

Sísmica				
	Coeficientes parciales de seguridad ( $\gamma$ )		Coeficientes de combinación ( $\psi$ )	
	Favorable	Desfavorable	Principal ( $\psi_p$ )	Acompañamiento ( $\psi_s$ )
Carga permanente (G)	1.000	1.000	-	-
Sobrecarga (Q)	0.000	1.000	1.000	1.000
Viento (Q)				
Sismo (E)	-1.000	1.000	1.000	0.000



# Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 04/06/20

## 6.2.- Combinaciones

- Nombres de las hipótesis

PP	Peso propio
CM	Cargas muertas
Qa	Sobrecarga de uso
V(+X exc. +)	Viento +X exc. +
V(+X exc. -)	Viento +X exc. -
V(-X exc. +)	Viento -X exc. +
V(-X exc. -)	Viento -X exc. -
V(+Y exc. +)	Viento +Y exc. +
V(+Y exc. -)	Viento +Y exc. -
V(-Y exc. +)	Viento -Y exc. +
V(-Y exc. -)	Viento -Y exc. -
SX	Sismo X
SY	Sismo Y

- E.L.U. de rotura. Hormigón



## Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 04/06/20

Producido por una versión educativa de CYPE

Comb.	PP	CM	Qa	V(+X exc.+)	V(+X exc.-)	V(-X exc.+)	V(-X exc.-)	V(+Y exc.+)	V(+Y exc.-)	V(-Y exc.+)	V(-Y exc.-)	SX	SY
1	1.000	1.000											
2	1.350	1.350											
3	1.000	1.000	1.500										
4	1.350	1.350	1.500										
5	1.000	1.000		1.500									
6	1.350	1.350		1.500									
7	1.000	1.000	1.050	1.500									
8	1.350	1.350	1.050	1.500									
9	1.000	1.000	1.500	0.900									
10	1.350	1.350	1.500	0.900									
11	1.000	1.000			1.500								
12	1.350	1.350			1.500								
13	1.000	1.000	1.050		1.500								
14	1.350	1.350	1.050		1.500								
15	1.000	1.000	1.500		0.900								
16	1.350	1.350	1.500		0.900								
17	1.000	1.000				1.500							
18	1.350	1.350				1.500							
19	1.000	1.000	1.050			1.500							
20	1.350	1.350	1.050			1.500							
21	1.000	1.000	1.500			0.900							
22	1.350	1.350	1.500			0.900							
23	1.000	1.000					1.500						
24	1.350	1.350					1.500						
25	1.000	1.000	1.050				1.500						
26	1.350	1.350	1.050				1.500						
27	1.000	1.000	1.500				0.900						
28	1.350	1.350	1.500				0.900						
29	1.000	1.000						1.500					
30	1.350	1.350						1.500					
31	1.000	1.000	1.050					1.500					
32	1.350	1.350	1.050					1.500					
33	1.000	1.000	1.500					0.900					
34	1.350	1.350	1.500					0.900					
35	1.000	1.000							1.500				
36	1.350	1.350							1.500				
37	1.000	1.000	1.050						1.500				
38	1.350	1.350	1.050						1.500				
39	1.000	1.000	1.500						0.900				
40	1.350	1.350	1.500						0.900				
41	1.000	1.000								1.500			
42	1.350	1.350								1.500			
43	1.000	1.000	1.050							1.500			
44	1.350	1.350	1.050							1.500			
45	1.000	1.000	1.500							0.900			
46	1.350	1.350	1.500							0.900			
47	1.000	1.000									1.500		
48	1.350	1.350									1.500		
49	1.000	1.000	1.050								1.500		
50	1.350	1.350	1.050								1.500		
51	1.000	1.000	1.500								0.900		
52	1.350	1.350	1.500								0.900		
53	1.000	1.000										-0.300	-1.000
54	1.000	1.000	0.300									-0.300	-1.000
55	1.000	1.000										0.300	-1.000
56	1.000	1.000	0.300									0.300	-1.000
57	1.000	1.000										-1.000	-0.300
58	1.000	1.000	0.300									-1.000	-0.300
59	1.000	1.000										-1.000	0.300
60	1.000	1.000	0.300									-1.000	0.300
61	1.000	1.000										0.300	1.000
62	1.000	1.000	0.300									0.300	1.000
63	1.000	1.000										-0.300	1.000
64	1.000	1.000	0.300									-0.300	1.000
65	1.000	1.000										1.000	0.300
66	1.000	1.000	0.300									1.000	0.300
67	1.000	1.000										1.000	-0.300
68	1.000	1.000	0.300									1.000	-0.300



## Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 04/06/20

### ▪ E.L.U. de rotura. Hormigón en cimentaciones

Comb.	PP	CM	Qa	V(+X exc. +)	V(+X exc. -)	V(-X exc. +)	V(-X exc. -)	V(+Y exc. +)	V(+Y exc. -)	V(-Y exc. +)	V(-Y exc. -)	SX	SY
1	1.000	1.000											
2	1.600	1.600											
3	1.000	1.000	1.600										
4	1.600	1.600	1.600										
5	1.000	1.000		1.600									
6	1.600	1.600		1.600									
7	1.000	1.000	1.120	1.600									
8	1.600	1.600	1.120	1.600									
9	1.000	1.000	1.600	0.960									
10	1.600	1.600	1.600	0.960									
11	1.000	1.000			1.600								
12	1.600	1.600			1.600								
13	1.000	1.000	1.120		1.600								
14	1.600	1.600	1.120		1.600								
15	1.000	1.000	1.600		0.960								
16	1.600	1.600	1.600		0.960								
17	1.000	1.000				1.600							
18	1.600	1.600				1.600							
19	1.000	1.000	1.120			1.600							
20	1.600	1.600	1.120			1.600							
21	1.000	1.000	1.600			0.960							
22	1.600	1.600	1.600			0.960							
23	1.000	1.000					1.600						
24	1.600	1.600					1.600						
25	1.000	1.000	1.120				1.600						
26	1.600	1.600	1.120				1.600						
27	1.000	1.000	1.600				0.960						
28	1.600	1.600	1.600				0.960						
29	1.000	1.000						1.600					
30	1.600	1.600						1.600					
31	1.000	1.000	1.120					1.600					
32	1.600	1.600	1.120					1.600					
33	1.000	1.000	1.600					0.960					
34	1.600	1.600	1.600					0.960					
35	1.000	1.000							1.600				
36	1.600	1.600							1.600				
37	1.000	1.000	1.120						1.600				
38	1.600	1.600	1.120						1.600				
39	1.000	1.000	1.600						0.960				
40	1.600	1.600	1.600						0.960				
41	1.000	1.000								1.600			
42	1.600	1.600								1.600			
43	1.000	1.000	1.120							1.600			
44	1.600	1.600	1.120							1.600			
45	1.000	1.000	1.600							0.960			
46	1.600	1.600	1.600							0.960			
47	1.000	1.000									1.600		
48	1.600	1.600									1.600		
49	1.000	1.000	1.120								1.600		
50	1.600	1.600	1.120								1.600		
51	1.000	1.000	1.600								0.960		
52	1.600	1.600	1.600								0.960		
53	1.000	1.000										-0.300	-1.000
54	1.000	1.000	0.300									-0.300	-1.000
55	1.000	1.000										0.300	-1.000
56	1.000	1.000	0.300									0.300	-1.000
57	1.000	1.000										-1.000	-0.300
58	1.000	1.000	0.300									-1.000	-0.300
59	1.000	1.000										-1.000	0.300
60	1.000	1.000	0.300									-1.000	0.300
61	1.000	1.000										0.300	1.000
62	1.000	1.000	0.300									0.300	1.000
63	1.000	1.000										-0.300	1.000
64	1.000	1.000	0.300									-0.300	1.000
65	1.000	1.000										1.000	0.300
66	1.000	1.000	0.300									1.000	0.300
67	1.000	1.000										1.000	-0.300
68	1.000	1.000	0.300									1.000	-0.300

Producido por una versión educativa de CYPE



# Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 04/06/20

- Tensiones sobre el terreno
- Desplazamientos

Comb.	PP	CM	Qa	V(+X exc.+)	V(+X exc.-)	V(-X exc.+)	V(-X exc.-)	V(+Y exc.+)	V(+Y exc.-)	V(-Y exc.+)	V(-Y exc.-)	SX	SY
1	1.000	1.000											
2	1.000	1.000	1.000										
3	1.000	1.000		1.000									
4	1.000	1.000	1.000	1.000									
5	1.000	1.000			1.000								
6	1.000	1.000	1.000		1.000								
7	1.000	1.000				1.000							
8	1.000	1.000	1.000			1.000							
9	1.000	1.000					1.000						
10	1.000	1.000	1.000				1.000						
11	1.000	1.000						1.000					
12	1.000	1.000	1.000					1.000					
13	1.000	1.000							1.000				
14	1.000	1.000	1.000						1.000				
15	1.000	1.000								1.000			
16	1.000	1.000	1.000							1.000			
17	1.000	1.000									1.000		
18	1.000	1.000	1.000								1.000		
19	1.000	1.000										-1.000	
20	1.000	1.000	1.000									-1.000	
21	1.000	1.000										1.000	
22	1.000	1.000	1.000									1.000	
23	1.000	1.000											-1.000
24	1.000	1.000	1.000										-1.000
25	1.000	1.000											1.000
26	1.000	1.000	1.000										1.000

Producido por una versión educativa de CYPE

## 7.- DATOS GEOMÉTRICOS DE GRUPOS Y PLANTAS

Grupo	Nombre del grupo	Planta	Nombre planta	Altura	Cota
6	P.Cubierta +17.05	6	P.Cubierta +17.05	3.15	17.05
5	PC +13.90	5	PC +13.90	3.15	13.90
4	PT +10.75	4	PT +10.75	3.15	10.75
3	PS +7.60	3	PS +7.60	3.90	7.60
2	PP +3.70	2	PP +3.70	3.80	3.70
1	PB -0.10	1	PB -0.10	3.65	-0.10
0	PSot - 3.75				-3.75

## 8.- DATOS GEOMÉTRICOS DE PILARES, PANTALLAS Y MUROS

### 8.1.- Pilares

GI: grupo inicial

GF: grupo final

Ang: ángulo del pilar en grados sexagesimales

Datos de los pilares

Referencia	Coord(P.Fijo)	GI- GF	Vinculación exterior	Ang.	Punto fijo
PD1	( 14.18, 58.60)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Mitad superior
PD2	( 18.28, 58.60)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Mitad superior
PD3	( 24.03, 58.56)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Esq. sup. der.
PD4	( 27.66, 57.97)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Centro
PD5	( 33.18, 57.21)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Mitad izquierda
PD6	( 38.83, 57.25)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Centro



## Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 04/06/20

Referencia	Coord(P.Fijo)	GI- GF	Vinculación exterior	Ang.	Punto fijo
PD7	( 44.43, 57.25)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Centro
PD8	( 50.16, 57.25)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Mitad derecha
PD9	( 14.26, 54.50)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Centro
PD10	( 18.36, 54.50)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Centro
PD11	( 24.03, 54.50)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Mitad derecha
PD12	( 27.66, 54.16)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Centro
PD13	( 33.15, 52.92)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Esq. inf. izq.
PD14	( 38.83, 52.95)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Mitad inferior
PD15	( 44.42, 52.95)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Mitad inferior
PD16	( 50.16, 52.95)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Esq. inf. der.
PD17	( 17.95, 46.60)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Centro
PD18	( 23.99, 46.60)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Mitad derecha
PD19	( 33.08, 47.29)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Mitad izquierda
PD20	( 38.83, 47.29)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Centro
PD21	( 44.43, 47.29)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Centro
PD22	( 50.16, 47.29)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Mitad derecha
PD23	( 17.58, 42.65)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Centro
PD24	( 33.26, 44.78)	0-2	Sin vinculación exterior	0.0	Centro
PD25	( 38.83, 44.79)	0-2	Sin vinculación exterior	0.0	Centro
PD26	( 44.42, 44.79)	0-2	Sin vinculación exterior	0.0	Centro
PD27	( 17.58, 38.57)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Mitad inferior
PD28	( 23.99, 38.57)	0-6	Sin vinculación exterior	0.0	Esq. inf. der.
PD29	( 32.49, 38.73)	0-2	Sin vinculación exterior	4.0	Centro
PD30	( 40.75, 39.22)	0-2	Sin vinculación exterior	-24.0	Centro
PD31	( 43.84, 39.19)	0-2	Sin vinculación exterior	-9.0	Centro
PD32	( 49.37, 39.38)	0-2	Sin vinculación exterior	-22.0	Centro
PD33	( 11.82, 58.45)	1-3	Sin vinculación exterior	-3.0	Centro
PD34	( 11.60, 54.50)	1-3	Sin vinculación exterior	-3.0	Centro
PD35	( 11.17, 46.60)	1-3	Sin vinculación exterior	-3.0	Centro
PD36	( 10.95, 42.65)	1-3	Sin vinculación exterior	-3.0	Centro
PD37	( 10.74, 38.78)	1-3	Sin vinculación exterior	-3.0	Centro
PD38	( 14.18, 46.60)	3-6	Sin vinculación exterior	0.0	Centro
PD39	( 14.18, 42.65)	3-6	Sin vinculación exterior	0.0	Centro
PD40	( 14.18, 38.58)	3-6	Sin vinculación exterior	0.0	Mitad inferior
PD41	( 47.05, 33.71)	0-2	Sin vinculación exterior	-22.0	Centro
PDC1	( 27.52, 44.29)	0-1	Sin vinculación exterior	0.0	Centro
PDC2	( 26.92, 38.72)	0-1	Sin vinculación exterior	0.0	Centro

Producido por una versión educativa de CYPE

### 8.2.- Pantallas

- Las coordenadas de los vértices inicial y final son relativas al punto de inserción.
- Las dimensiones están expresadas en metros.
- Las coordenadas del punto de inserción son absolutas.

Geometría de pantallas tipo usadas





## Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 04/06/20

Tipo pantalla	GI- GF	Lado	Vértices		Planta	Dimensiones Izquierda+Derecha=Total
			Inicial	Final		
PD	0-6	1	( 0.15, -0.15) ( 0.15, 2.25)		6	0.15+0.15=0.30
					5	0.15+0.15=0.30
					4	0.15+0.15=0.30
					3	0.15+0.15=0.30
					2	0.15+0.15=0.30
					1	0.15+0.15=0.30
		2	( 0.15, 2.25) ( -1.85, 2.25)		6	0.15+0.15=0.30
					5	0.15+0.15=0.30
					4	0.15+0.15=0.30
		3	( 0.15, -0.15) ( -1.85, -0.15)		3	0.15+0.15=0.30
					2	0.15+0.15=0.30
					1	0.15+0.15=0.30
		3	( 0.15, -0.15) ( -1.85, -0.15)		6	0.15+0.15=0.30
					5	0.15+0.15=0.30
					4	0.15+0.15=0.30
		3	( 0.15, -0.15) ( -1.85, -0.15)		3	0.15+0.15=0.30
					2	0.15+0.15=0.30
					1	0.15+0.15=0.30

Datos de pantallas usadas en la obra

Referencia	Pantalla tipo	Ang.	Coord.pto.inserción	Vinculación exterior
PC41	PD	0.0	(27.45,45.79)	Sin vinculación exterior

### 3.- Muros

- Las coordenadas de los vértices inicial y final son absolutas.
- Las dimensiones están expresadas en metros.

Datos geométricos del muro

Referencia	Tipo muro	GI- GF	Vértices		Planta	Dimensiones Izquierda+Derecha=Total
			Inicial	Final		
M19	Muro de hormigón armado	0-1	( 11.64, 59.51)	( 35.94, 58.45)	1	0.2+0.2=0.4
M20	Muro de hormigón armado	0-1	( 35.94, 58.45)	( 51.70, 58.45)	1	0.2+0.2=0.4
M30	Muro de hormigón armado	0-1	( 17.55, 38.72)	( 17.55, 44.65)	1	0.2+0.2=0.4
M25	Muro de hormigón armado	0-1	( 10.51, 37.55)	( 11.64, 59.51)	1	0.2+0.2=0.4

Zapata del muro

Referencia	Zapata del muro	
M19	Viga de cimentación: 0.400 x 0.750 Vuelos: izq.:0.00 der.:0.00 canto:0.75  -Situaciones persistentes: 0.245 MPa -Situaciones accidentales: 0.368 MPa Módulo de balasto: 60000.00 kN/m <sup>3</sup>	Tensiones admisibles
M20	Viga de cimentación: 0.400 x 0.750 Vuelos: izq.:0.00 der.:0.00 canto:0.75  -Situaciones persistentes: 0.245 MPa -Situaciones accidentales: 0.368 MPa Módulo de balasto: 60000.00 kN/m <sup>3</sup>	Tensiones admisibles



## Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 04/06/20

Referencia	Zapata del muro	
M30	Viga de cimentación: 0.400 x 0.750 Vuelos: izq.:0.00 der.:0.00 canto:0.75  -Situaciones persistentes: 0.245 MPa -Situaciones accidentales: 0.368 MPa Módulo de balasto: 60000.00 kN/m <sup>3</sup>	Tensiones admisibles
M25	Viga de cimentación: 0.400 x 0.750 Vuelos: izq.:0.00 der.:0.00 canto:0.75  -Situaciones persistentes: 0.245 MPa -Situaciones accidentales: 0.368 MPa Módulo de balasto: 60000.00 kN/m <sup>3</sup>	Tensiones admisibles

### 9.- DIMENSIONES, COEFICIENTES DE EMPOTRAMIENTO Y COEFICIENTES DE PANDEO PARA CADA PLANTA

PD1, PD2, PD3, PD4, PD8, PD27						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
6	30x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
5	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
4	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
3	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
2	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
1	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PD5						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
6	30x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
5	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
4	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
3	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
2	40x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
1	40x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PD6, PD7						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
6	30x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
5	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
4	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
3	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
2	40x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
1	60x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00



## Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 04/06/20

PD9						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
6	30x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
5	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
4	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
3	30x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
2	30x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
1	30x45	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PD10						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
6	30x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
5	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
4	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
3	30x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
2	30x50	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
1	35x60	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PD11, PD14						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
6	30x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
5	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
4	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
3	30x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
2	30x50	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
1	35x50	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PD12						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
6	30x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
5	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
4	30x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
3	30x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
2	30x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
1	35x60	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PD13						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
6	30x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
5	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
4	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
3	30x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00



## Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 04/06/20

PD13						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
2	30x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
1	35x50	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PD15						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
6	30x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
5	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
4	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
3	30x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
2	35x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
1	40x70	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PD16, PD22						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
6	30x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
5	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
4	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
3	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
2	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
1	30x35	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PD17						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
6	30x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
5	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
4	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
3	60x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
2	60x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
1	60x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PD18						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
6	30x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
5	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
4	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
3	30x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
2	30x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
1	30x60	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

Producido por una versión educativa de CYPE



## Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 04/06/20

PD19						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
6	30x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
5	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
4	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
3	40x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
2	50x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
1	70x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PD20						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
6	30x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
5	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
4	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
3	30x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
2	30x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
1	40x60	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PD21						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
6	30x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
5	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
4	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
3	35x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
2	35x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
1	35x55	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PD23						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
6	30x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
5	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
4	60x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
3	60x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
2	60x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
1	60x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PD24, PD25, PD26, PD29, PD30, PD31, PD32, PD41						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
2	30x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
1	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00



## Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 04/06/20

PD28						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
6	30x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
5	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
4	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
3	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
2	30x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
1	30x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PD33						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
3	40x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
2	45x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PD34						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
3	30x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
2	30x40	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PD35						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
3	40x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
2	50x35	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PD36						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
3	30x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
2	35x55	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PD37						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
3	30x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
2	55x35	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PD38						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
6	30x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
5	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
4	30x35	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00



## Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 04/06/20

PD39						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
6	30x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
5	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
4	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PD40						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
6	30x30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00
5	30x30	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00
4	40x60	1.00	1.00	1.00	1.00	2.00

PDC1, PDC2						
Planta	Dimensiones (cm)	Coeficiente de empotramiento		Coeficiente de pandeo		Coeficiente de rigidez axil
		Cabeza	Pie	X	Y	
1	Diámetro 30	0.30	1.00	1.00	1.00	2.00

## 10.- LISTADO DE PAÑOS

Reticulares considerados

Nombre	Descripción
F. RETICULAR 1- VPO	Forjado Reticular 30+5/82cm Casetón perdido Nº de piezas: 6 Peso propio: 4.971 kN/m² Canto: 35 cm Capa de compresión: 5 cm Intereje: 82 cm Anchura del nervio: 12 cm
F. RETICULAR 2- VPO	Forjado Reticular 30+5/80cm Casetón perdido Nº de piezas: 6 Peso propio: 5.005 kN/m² Canto: 35 cm Capa de compresión: 5 cm Intereje: 80 cm Anchura del nervio: 12 cm

Grupo	Tipo	Coordenadas del centro del paño
PB -0.10	F. RETICULAR 1- VPO	En todos los paños
PP +3.70	F. RETICULAR 2- VPO	En todos los paños
PS +7.60	F. RETICULAR 2- VPO	En todos los paños
PT +10.75	F. RETICULAR 2- VPO	En todos los paños
PC +13.90	F. RETICULAR 2- VPO	En todos los paños
P.Cubierta +17.05	F. RETICULAR 2- VPO	En todos los paños

## 11.- LOSAS Y ELEMENTOS DE CIMENTACIÓN





## Listado de datos de la obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparcamiento en la Universidad de Jaén

Fecha: 04/06/20

Losas cimentación	Canto (cm)	Módulo balasto (kN/m <sup>3</sup> )	Tensión admisible en situaciones persistentes (MPa)	Tensión admisible en situaciones accidentales (MPa)
Todas	75	60000.00	0.245	0.368

## 12.- MATERIALES UTILIZADOS

### 12.1.- Hormigones

Elemento	Hormigón	$f_{ck}$ (MPa)	$\gamma_c$	Árido		$E_c$ (MPa)
				Naturaleza	Tamaño máximo (mm)	
Todos	HA-25	25	1.30 a 1.50	Cuarcita	15	27264

### 12.2.- Aceros por elemento y posición

#### 12.2.1.- Aceros en barras

Elemento	Acero	$f_{yk}$ (MPa)	$\gamma_s$
Todos	B 500 S	500	1.00 a 1.15

#### 12.2.2.- Aceros en perfiles

Tipo de acero para perfiles	Acero	Límite elástico (MPa)	Módulo de elasticidad (GPa)
Acero conformado	S235	235	210
Acero laminado	S235	235	210

Medición de superficies y volúmenes

Obra: Alojamientos universitarios, Guardería y

\* La medición de las vigas de cimentación flotante (sin vinculación exterior) se incluye dentro del apartado de vigas.

Grupo de Plantas Número 0: PSot - 3.75

Número Plantas Iguales: 1

Superficie total: 810.57 m<sup>2</sup>

Superficie total forjados: 749.50 m<sup>2</sup>

Losas de cimentación: 749.50 m<sup>2</sup>

Superficie en planta de vigas, zunchos y muros: 54.21 m<sup>2</sup>

Superficie lateral de vigas, zunchos y muros: 104.80 m<sup>2</sup>

Hormigón total en vigas: 41.71 m<sup>3</sup>

Vigas: 41.71 m<sup>3</sup>

Volumen total forjados: 562.13 m<sup>3</sup>

Losas de cimentación: 562.13 m<sup>3</sup>

Grupo de Plantas Número 1: PB -0.10

Número Plantas Iguales: 1

Superficie total: 819.89 m<sup>2</sup>

Superficie total forjados: 748.46 m<sup>2</sup>

Losas macizas: 10.32 m<sup>2</sup>

Reticulares: 738.14 m<sup>2</sup>

Ábacos: 275.02 m<sup>2</sup>

Aligerado: 463.12 m<sup>2</sup>

Superficie en planta de vigas, zunchos y muros: 63.71 m<sup>2</sup>

Superficie lateral de vigas, zunchos y muros: 58.94 m<sup>2</sup>

Hormigón total en vigas: 15.08 m<sup>3</sup>

Vigas: 15.08 m<sup>3</sup>

Volumen total forjados: 159.45 m<sup>3</sup>

Losas macizas: 2.52 m<sup>3</sup>

Reticulares: 156.93 m<sup>3</sup>

Ábacos: 96.26 m<sup>3</sup>

Aligerado: 60.67 m<sup>3</sup>

Grupo de Plantas Número 2: PP +3.70

Número Plantas Iguales: 1

Superficie total: 793.21 m2

Superficie total forjados: 711.69 m2

Losas macizas: 5.98 m2

Reticulares: 705.71 m2

Ábacos: 174.55 m2

Aligerado: 531.16 m2

Superficie en planta de vigas, zunchos y muros: 74.81 m2

Superficie lateral de vigas, zunchos y muros: 68.56 m2

Hormigón total en vigas: 27.76 m3

Vigas: 27.10 m3

Zunchos: 0.66 m3

Volumen total forjados: 133.82 m3

Losas macizas: 2.09 m3

Reticulares: 131.73 m3

Ábacos: 61.09 m3

Aligerado: 70.64 m3

Grupo de Plantas Número 3: PS +7.60

Número Plantas Iguales: 1

Superficie total: 605.09 m2

Superficie total forjados: 538.17 m2

Losas macizas: 24.08 m2

Reticulares: 514.09 m2

Ábacos: 163.95 m2

Aligerado: 350.14 m2

Superficie en planta de vigas, zunchos y muros: 61.16 m2

Superficie lateral de vigas, zunchos y muros: 57.61 m2

Hormigón total en vigas: 24.59 m3

Vigas: 24.59 m3

Volumen total forjados: 112.38 m3

Losas macizas: 8.43 m3

Reticulares: 103.95 m3

Ábacos: 57.38 m3

Aligerado: 46.57 m3

Grupo de Plantas Número 4: PT +10.75

Número Plantas Iguales: 1

Superficie total: 491.74 m<sup>2</sup>

Superficie total forjados: 420.28 m<sup>2</sup>

Losas macizas: 32.77 m<sup>2</sup>

Reticulares: 387.51 m<sup>2</sup>

Ábacos: 97.21 m<sup>2</sup>

Aligerado: 290.30 m<sup>2</sup>

Superficie en planta de vigas, zunchos y muros: 66.68 m<sup>2</sup>

Superficie lateral de vigas, zunchos y muros: 64.74 m<sup>2</sup>

Hormigón total en vigas: 23.53 m<sup>3</sup>

Vigas: 23.11 m<sup>3</sup>

Zunchos: 0.42 m<sup>3</sup>

Volumen total forjados: 84.10 m<sup>3</sup>

Losas macizas: 11.47 m<sup>3</sup>

Reticulares: 72.63 m<sup>3</sup>

Ábacos: 34.02 m<sup>3</sup>

Aligerado: 38.61 m<sup>3</sup>

Grupo de Plantas Número 5: PC +13.90

Número Plantas Iguales: 1

Superficie total: 494.92 m<sup>2</sup>

Superficie total forjados: 422.63 m<sup>2</sup>

Losas macizas: 39.89 m<sup>2</sup>

Reticulares: 382.74 m<sup>2</sup>

Ábacos: 95.78 m<sup>2</sup>

Aligerado: 286.96 m<sup>2</sup>

Superficie en planta de vigas, zunchos y muros: 67.85 m<sup>2</sup>

Superficie lateral de vigas, zunchos y muros: 62.84 m<sup>2</sup>

Hormigón total en vigas: 24.01 m<sup>3</sup>

Vigas: 23.78 m<sup>3</sup>

Zunchos: 0.23 m<sup>3</sup>

Volumen total forjados: 85.65 m<sup>3</sup>

Losas macizas: 13.96 m<sup>3</sup>

Reticulares: 71.69 m<sup>3</sup>

Ábacos: 33.52 m<sup>3</sup>

Aligerado: 38.17 m<sup>3</sup>

Grupo de Plantas Número 6: P.Cubierta +17.05

Número Plantas Iguales: 1

Superficie total: 550.50 m<sup>2</sup>

Superficie total forjados: 495.23 m<sup>2</sup>

Reticulares: 495.23 m<sup>2</sup>

Ábacos: 156.27 m<sup>2</sup>

Aligerado: 338.96 m<sup>2</sup>

Superficie en planta de vigas, zunchos y muros: 50.83 m<sup>2</sup>

Superficie lateral de vigas, zunchos y muros: 55.69 m<sup>2</sup>

Hormigón total en vigas: 18.17 m<sup>3</sup>

Vigas: 18.17 m<sup>3</sup>

Volumen total forjados: 99.78 m<sup>3</sup>

Reticulares: 99.78 m<sup>3</sup>

Ábacos: 54.70 m<sup>3</sup>

Aligerado: 45.08 m<sup>3</sup>

Medición de superficies y volúmenes

Obra: Alojamientos universitarios, Guardería y

\* La medición de las vigas de cimentación flotante (sin vinculación exterior) se incluye dentro del apartado de vigas.

#### Resumen total obra

Superficie total: 4565.92 m<sup>2</sup>

Superficie total forjados: 4085.96 m<sup>2</sup>

Losas macizas: 113.04 m<sup>2</sup>

Losas de cimentación: 749.50 m<sup>2</sup>

Reticulares: 3223.42 m<sup>2</sup>

Ábacos: 962.78 m<sup>2</sup>

Aligerado: 2260.64 m<sup>2</sup>

Superficie en planta de vigas, zunchos y muros: 439.25 m<sup>2</sup>

Superficie lateral de vigas, zunchos y muros: 473.18 m<sup>2</sup>

Hormigón total en vigas: 174.85 m<sup>3</sup>

Vigas: 173.54 m<sup>3</sup>

Zunchos: 1.31 m<sup>3</sup>

Volumen total forjados: 1237.31 m<sup>3</sup>

Losas macizas: 38.47 m<sup>3</sup>

Losas de cimentación: 562.13 m<sup>3</sup>

Reticulares: 636.71 m<sup>3</sup>

Ábacos: 336.97 m<sup>3</sup>

Aligerado: 299.74 m<sup>3</sup>

# Combinaciones

Nombre Obra: 04.V.TFG\_MODULO-D

Fecha: 11/06/20

- Nombres de las hipótesis
  - PP                   Peso propio
  - CM                   Cargas muertas
  - Qa                   Sobrecarga de uso
  - V(+X exc.+) Viento +X exc.+
  - V(+X exc.-) Viento +X exc.-
  - V(-X exc.+) Viento -X exc.+
  - V(-X exc.-) Viento -X exc.-
  - V(+Y exc.+) Viento +Y exc.+
  - V(+Y exc.-) Viento +Y exc.-
  - V(-Y exc.+) Viento -Y exc.+
  - V(-Y exc.-) Viento -Y exc.-
  - SX                   Sismo X
  - SY                   Sismo Y

- Categoría de uso
  - A. Zonas residenciales

- E.L.U. de rotura. Hormigón
  - CTE
  - Cota de nieve: Altitud inferior o igual a 1000 m
- E.L.U. de rotura. Pilares mixtos de hormigón y acero
  - CTE
  - Cota de nieve: Altitud inferior o igual a 1000 m
- E.L.U. de rotura. Aluminio
  - EC
  - Nieve: Altitud inferior o igual a 1000 m



## Combinaciones

Nombre Obra: 04.V.TFG\_MODULO-D

Fecha: 11/06/20

Comb.	PP	CM	Qa	V(+X exc. +)	V(+X exc.-)	V(-X exc. +)	V(-X exc.-)	V(+Y exc. +)	V(+Y exc.-)	V(-Y exc. +)	V(-Y exc.-)	SX	SY
1	1.000	1.000											
2	1.350	1.350											
3	1.000	1.000	1.500										
4	1.350	1.350	1.500										
5	1.000	1.000		1.500									
6	1.350	1.350		1.500									
7	1.000	1.000	1.050	1.500									
8	1.350	1.350	1.050	1.500									
9	1.000	1.000	1.500	0.900									
10	1.350	1.350	1.500	0.900									
11	1.000	1.000			1.500								
12	1.350	1.350			1.500								
13	1.000	1.000	1.050		1.500								
14	1.350	1.350	1.050		1.500								
15	1.000	1.000	1.500		0.900								
16	1.350	1.350	1.500		0.900								
17	1.000	1.000				1.500							
18	1.350	1.350				1.500							
19	1.000	1.000	1.050			1.500							
20	1.350	1.350	1.050			1.500							
21	1.000	1.000	1.500			0.900							
22	1.350	1.350	1.500			0.900							
23	1.000	1.000					1.500						
24	1.350	1.350					1.500						
25	1.000	1.000	1.050				1.500						
26	1.350	1.350	1.050				1.500						
27	1.000	1.000	1.500				0.900						
28	1.350	1.350	1.500				0.900						
29	1.000	1.000						1.500					
30	1.350	1.350						1.500					
31	1.000	1.000	1.050					1.500					
32	1.350	1.350	1.050					1.500					
33	1.000	1.000	1.500					0.900					
34	1.350	1.350	1.500					0.900					
35	1.000	1.000							1.500				
36	1.350	1.350							1.500				
37	1.000	1.000	1.050						1.500				
38	1.350	1.350	1.050						1.500				
39	1.000	1.000	1.500						0.900				
40	1.350	1.350	1.500						0.900				
41	1.000	1.000								1.500			
42	1.350	1.350								1.500			
43	1.000	1.000	1.050							1.500			
44	1.350	1.350	1.050							1.500			
45	1.000	1.000	1.500							0.900			
46	1.350	1.350	1.500							0.900			
47	1.000	1.000									1.500		
48	1.350	1.350									1.500		
49	1.000	1.000	1.050								1.500		
50	1.350	1.350	1.050								1.500		
51	1.000	1.000	1.500								0.900		
52	1.350	1.350	1.500								0.900		
53	1.000	1.000										-0.300	-1.000
54	1.000	1.000	0.300									-0.300	-1.000
55	1.000	1.000										0.300	-1.000
56	1.000	1.000	0.300									0.300	-1.000
57	1.000	1.000										-1.000	-0.300
58	1.000	1.000	0.300									-1.000	-0.300
59	1.000	1.000										-1.000	0.300
60	1.000	1.000	0.300									-1.000	0.300
61	1.000	1.000										0.300	1.000
62	1.000	1.000	0.300									0.300	1.000
63	1.000	1.000										-0.300	1.000
64	1.000	1.000	0.300									-0.300	1.000
65	1.000	1.000										1.000	0.300
66	1.000	1.000	0.300									1.000	0.300
67	1.000	1.000										1.000	-0.300
68	1.000	1.000	0.300									1.000	-0.300

# Combinaciones

Nombre Obra: 04.V.TFG\_MODULO-D

Fecha: 11/06/20

- E.L.U. de rotura. Hormigón en cimentaciones  
CTE  
Cota de nieve: Altitud inferior o igual a 1000 m

Comb.	PP	CM	Qa	V(+X exc.+)	V(+X exc.-)	V(-X exc.+)	V(-X exc.-)	V(+Y exc.+)	V(+Y exc.-)	V(-Y exc.+)	V(-Y exc.-)	SX	SY
1	1.000	1.000											
2	1.600	1.600											
3	1.000	1.000	1.600										
4	1.600	1.600	1.600										
5	1.000	1.000		1.600									
6	1.600	1.600		1.600									
7	1.000	1.000	1.120	1.600									
8	1.600	1.600	1.120	1.600									
9	1.000	1.000	1.600	0.960									
10	1.600	1.600	1.600	0.960									
11	1.000	1.000			1.600								
12	1.600	1.600			1.600								
13	1.000	1.000	1.120		1.600								
14	1.600	1.600	1.120		1.600								
15	1.000	1.000	1.600		0.960								
16	1.600	1.600	1.600		0.960								
17	1.000	1.000				1.600							
18	1.600	1.600				1.600							
19	1.000	1.000	1.120			1.600							
20	1.600	1.600	1.120			1.600							
21	1.000	1.000	1.600			0.960							
22	1.600	1.600	1.600			0.960							
23	1.000	1.000					1.600						
24	1.600	1.600					1.600						
25	1.000	1.000	1.120				1.600						
26	1.600	1.600	1.120				1.600						
27	1.000	1.000	1.600				0.960						
28	1.600	1.600	1.600				0.960						
29	1.000	1.000						1.600					
30	1.600	1.600						1.600					
31	1.000	1.000	1.120					1.600					
32	1.600	1.600	1.120					1.600					
33	1.000	1.000	1.600					0.960					
34	1.600	1.600	1.600					0.960					
35	1.000	1.000							1.600				
36	1.600	1.600							1.600				
37	1.000	1.000	1.120						1.600				
38	1.600	1.600	1.120						1.600				
39	1.000	1.000	1.600						0.960				
40	1.600	1.600	1.600						0.960				
41	1.000	1.000								1.600			
42	1.600	1.600								1.600			
43	1.000	1.000	1.120							1.600			
44	1.600	1.600	1.120							1.600			
45	1.000	1.000	1.600							0.960			
46	1.600	1.600	1.600							0.960			
47	1.000	1.000									1.600		
48	1.600	1.600									1.600		
49	1.000	1.000	1.120								1.600		
50	1.600	1.600	1.120								1.600		
51	1.000	1.000	1.600								0.960		
52	1.600	1.600	1.600								0.960		
53	1.000	1.000										-0.300	-1.000
54	1.000	1.000	0.300									-0.300	-1.000
55	1.000	1.000										0.300	-1.000
56	1.000	1.000	0.300									0.300	-1.000
57	1.000	1.000										-1.000	-0.300
58	1.000	1.000	0.300									-1.000	-0.300
59	1.000	1.000										-1.000	0.300
60	1.000	1.000	0.300									-1.000	0.300
61	1.000	1.000										0.300	1.000
62	1.000	1.000	0.300									0.300	1.000
63	1.000	1.000										-0.300	1.000
64	1.000	1.000	0.300									-0.300	1.000
65	1.000	1.000										1.000	0.300
66	1.000	1.000	0.300									1.000	0.300
67	1.000	1.000										1.000	-0.300
68	1.000	1.000	0.300									1.000	-0.300

# Combinaciones

Nombre Obra: 04.V.TFG\_MODULO-D

Fecha: 11/06/20

---

- E.L.U. de rotura. Acero conformado  
CTE  
Cota de nieve: Altitud inferior o igual a 1000 m
- E.L.U. de rotura. Acero laminado  
CTE  
Cota de nieve: Altitud inferior o igual a 1000 m
- E.L.U. de rotura. Madera  
CTE  
Cota de nieve: Altitud inferior o igual a 1000 m

# Combinaciones

Nombre Obra: 04.V.TFG\_MODULO-D

Fecha: 11/06/20

## 1. Coeficientes para situaciones persistentes o transitorias y sísmicas

Comb.	PP	CM	Qa	V(+X exc. +)	V(+X exc. -)	V(-X exc. +)	V(-X exc. -)	V(+Y exc. +)	V(+Y exc. -)	V(-Y exc. +)	V(-Y exc. -)	SX	SY
1	0.800	0.800											
2	1.350	1.350											
3	0.800	0.800	1.500										
4	1.350	1.350	1.500										
5	0.800	0.800		1.500									
6	1.350	1.350		1.500									
7	0.800	0.800	1.050	1.500									
8	1.350	1.350	1.050	1.500									
9	0.800	0.800	1.500	0.900									
10	1.350	1.350	1.500	0.900									
11	0.800	0.800			1.500								
12	1.350	1.350			1.500								
13	0.800	0.800	1.050		1.500								
14	1.350	1.350	1.050		1.500								
15	0.800	0.800	1.500		0.900								
16	1.350	1.350	1.500		0.900								
17	0.800	0.800				1.500							
18	1.350	1.350				1.500							
19	0.800	0.800	1.050			1.500							
20	1.350	1.350	1.050			1.500							
21	0.800	0.800	1.500			0.900							
22	1.350	1.350	1.500			0.900							
23	0.800	0.800					1.500						
24	1.350	1.350					1.500						
25	0.800	0.800	1.050				1.500						
26	1.350	1.350	1.050				1.500						
27	0.800	0.800	1.500				0.900						
28	1.350	1.350	1.500				0.900						
29	0.800	0.800						1.500					
30	1.350	1.350						1.500					
31	0.800	0.800	1.050					1.500					
32	1.350	1.350	1.050					1.500					
33	0.800	0.800	1.500					0.900					
34	1.350	1.350	1.500					0.900					
35	0.800	0.800							1.500				
36	1.350	1.350							1.500				
37	0.800	0.800	1.050						1.500				
38	1.350	1.350	1.050						1.500				
39	0.800	0.800	1.500						0.900				
40	1.350	1.350	1.500						0.900				
41	0.800	0.800								1.500			
42	1.350	1.350								1.500			
43	0.800	0.800	1.050							1.500			
44	1.350	1.350	1.050							1.500			
45	0.800	0.800	1.500							0.900			
46	1.350	1.350	1.500							0.900			
47	0.800	0.800									1.500		
48	1.350	1.350									1.500		
49	0.800	0.800	1.050								1.500		
50	1.350	1.350	1.050								1.500		
51	0.800	0.800	1.500								0.900		
52	1.350	1.350	1.500								0.900		
53	1.000	1.000										-0.300	-1.000
54	1.000	1.000	0.300									-0.300	-1.000
55	1.000	1.000										0.300	-1.000
56	1.000	1.000	0.300									0.300	-1.000
57	1.000	1.000										-1.000	-0.300
58	1.000	1.000	0.300									-1.000	-0.300
59	1.000	1.000										-1.000	0.300
60	1.000	1.000	0.300									-1.000	0.300
61	1.000	1.000										0.300	1.000
62	1.000	1.000	0.300									0.300	1.000
63	1.000	1.000										-0.300	1.000
64	1.000	1.000	0.300									-0.300	1.000
65	1.000	1.000										1.000	0.300
66	1.000	1.000	0.300									1.000	0.300
67	1.000	1.000										1.000	-0.300
68	1.000	1.000	0.300									1.000	-0.300

# Combinaciones

Nombre Obra: 04.V.TFG\_MODULO-D

Fecha: 11/06/20

## 2. Coeficientes para situaciones accidentales de incendio

Comb.	PP	CM	Qa	V(+X exc. +)	V(+X exc. -)	V(-X exc. +)	V(-X exc. -)	V(+Y exc. +)	V(+Y exc. -)	V(-Y exc. +)	V(-Y exc. -)	SX	SY
1	1.000	1.000											
2	1.000	1.000	0.500										
3	1.000	1.000		0.500									
4	1.000	1.000	0.300	0.500									
5	1.000	1.000			0.500								
6	1.000	1.000	0.300		0.500								
7	1.000	1.000				0.500							
8	1.000	1.000	0.300			0.500							
9	1.000	1.000					0.500						
10	1.000	1.000	0.300				0.500						
11	1.000	1.000						0.500					
12	1.000	1.000	0.300					0.500					
13	1.000	1.000							0.500				
14	1.000	1.000	0.300						0.500				
15	1.000	1.000								0.500			
16	1.000	1.000	0.300							0.500			
17	1.000	1.000									0.500		
18	1.000	1.000	0.300								0.500		

- Tensiones sobre el terreno

Acciones características

- Desplazamientos

Acciones características

Comb.	PP	CM	Qa	V(+X exc. +)	V(+X exc. -)	V(-X exc. +)	V(-X exc. -)	V(+Y exc. +)	V(+Y exc. -)	V(-Y exc. +)	V(-Y exc. -)	SX	SY
1	1.000	1.000											
2	1.000	1.000	1.000										
3	1.000	1.000		1.000									
4	1.000	1.000	1.000	1.000									
5	1.000	1.000			1.000								
6	1.000	1.000	1.000		1.000								
7	1.000	1.000				1.000							
8	1.000	1.000	1.000			1.000							
9	1.000	1.000					1.000						
10	1.000	1.000	1.000				1.000						
11	1.000	1.000						1.000					
12	1.000	1.000	1.000					1.000					
13	1.000	1.000							1.000				
14	1.000	1.000	1.000						1.000				
15	1.000	1.000								1.000			
16	1.000	1.000	1.000							1.000			
17	1.000	1.000									1.000		
18	1.000	1.000	1.000								1.000		
19	1.000	1.000										-1.000	
20	1.000	1.000	1.000									-1.000	
21	1.000	1.000										1.000	
22	1.000	1.000	1.000									1.000	
23	1.000	1.000											-1.000
24	1.000	1.000	1.000										-1.000
25	1.000	1.000											1.000
26	1.000	1.000	1.000										1.000

## Tensiones del terreno bajo vigas de cimentación

PSot - 3.75

Tensión admisible en situaciones persistentes: 0.245 MPa

Tensión admisible en situaciones accidentales: 0.368 MPa

Situaciones persistentes o transitorias					
Viga			Tensión media (MPa)	Tensión en bordes (MPa)	Estado
Pórtico	Tramo	Dimensión			
1	PD27-PD28	45x75	0.302	0.305	No cumple
1	PD28-PDC2	45x75	0.133	0.142	Cumple
1	PDC2-PD29	45x75	0.091	0.095	Cumple
1	PD29-PD41	45x75	0.090	0.094	Cumple
1	PD41-B154	45x75	0.065	0.068	Cumple
2	B150-B149	45x75	0.239	0.242	Cumple
3	B120-B91	M19: 40x75	0.128	0.129	Cumple
3	B91->	M20: 40x75	0.143	0.144	Cumple
4	<-B120	M25: 40x75	0.342	0.344	No cumple
5	PD27-PD23	M30: 40x75	0.315	0.330	No cumple
5	PD23-B149	M30: 40x75	0.248	0.259	No cumple
6	B154-B152	45x75	0.065	0.066	Cumple
6	B152-B151	45x75	0.140	0.140	Cumple

Situaciones accidentales					
Viga			Tensión media (MPa)	Tensión en bordes (MPa)	Estado
Pórtico	Tramo	Dimensión			
1	PD27-PD28	45x75	0.342	0.347	Cumple
1	PD28-PDC2	45x75	0.143	0.152	Cumple
1	PDC2-PD29	45x75	0.092	0.096	Cumple
1	PD29-PD41	45x75	0.091	0.095	Cumple
1	PD41-B154	45x75	0.068	0.071	Cumple
2	B150-B149	45x75	0.272	0.276	Cumple
3	B120-B91	M19: 40x75	0.143	0.146	Cumple
3	B91->	M20: 40x75	0.194	0.199	Cumple
4	<-B120	M25: 40x75	0.418	0.419	No cumple
5	PD27-PD23	M30: 40x75	0.356	0.374	Cumple
5	PD23-B149	M30: 40x75	0.257	0.269	Cumple
6	B154-B152	45x75	0.068	0.070	Cumple
6	B152-B151	45x75	0.186	0.187	Cumple

Producido por una versión educativa de CYPE



# Cuantías de obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

## Notas:

Barras: Los valores indicados tienen incluidas las mermas.

Superficie total: Se han deducido los huecos de superficie mayor de 0.00 m<sup>2</sup>.

La medición de las vigas de cimentación flotantes (sin vinculación exterior) se incluye dentro del apartado 'Vigas'.

La medición de la armadura base de losas, reticulares y ábacos es aproximada.

Los siguientes pilares y/o pantallas tienen armado insuficiente bajo las plantas indicadas, y no se medirá el acero, hormigón y encofrado en esos tramos.

Pantalla PC41, bajo la planta PB -0.10.

## PSot - 3.75

Elemento	Encofrado (m <sup>2</sup> )	Superficie (m <sup>2</sup> )	Volumen (m <sup>3</sup> )	Barras (kg)
Losas de cimentación	-	749.50	562.130	7501
Armado base	-	-	-	25734
Vigas	104.80	54.21	41.710	3370
Total	-	803.71	603.840	36605
Índices (por m <sup>2</sup> )	-	-	0.745	45.16
Superficie total: 810.57 m <sup>2</sup>				

## PB -0.10

Elemento	Encofrado (m <sup>2</sup> )	Superficie (m <sup>2</sup> )	Volumen (m <sup>3</sup> )	Barras (kg)
Forjados reticulares	-	738.14	156.930	2101
Armado base	-	-	-	6944
Armadura base de ábacos	-	-	-	1483
Losas macizas	-	10.32	2.520	86
Armado base	-	-	-	138
Vigas	58.94	63.71	15.080	1256
Muros de hormigón armado	-	500.39	100.078	7869
Pilares	171.04	-	16.260	5114
Escaleras	-	17.27	2.171	370
Total	-	1329.83	293.039	25361
Índices (por m <sup>2</sup> )	-	-	0.357	30.93
Superficie total: 819.89 m <sup>2</sup>				
Nº de bloques de reticular = 4216 Uds.				





# Cuantías de obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

## PP + 3.70

Elemento	Encofrado (m <sup>2</sup> )	Superficie (m <sup>2</sup> )	Volumen (m <sup>3</sup> )	Barras (kg)
Forjados reticulares	-	705.71	131.730	3625
Armado base	-	-	-	6850
Armadura base de ábacos	-	-	-	974
Losas macizas	-	5.98	2.090	187
Armado base	-	-	-	80
Vigas	68.56	74.81	27.760	2421
Pilares	235.99	-	23.730	6650
Escaleras	-	21.35	3.210	331
Total	-	807.85	188.520	21118
Índices (por m <sup>2</sup> )	-	-	0.238	26.62
Superficie total: 793.21 m <sup>2</sup>				
Nº de bloques de reticular = 4924 Uds.				

## PS + 7.60

Elemento	Encofrado (m <sup>2</sup> )	Superficie (m <sup>2</sup> )	Volumen (m <sup>3</sup> )	Barras (kg)
Forjados reticulares	-	514.09	103.950	1581
Armado base	-	-	-	5026
Armadura base de ábacos	-	-	-	918
Losas macizas	-	24.08	8.430	299
Armado base	-	-	-	326
Vigas	57.61	61.16	24.590	2536
Pilares	193.10	-	19.410	4787
Escaleras	-	23.35	3.865	358
Total	-	622.68	160.245	15831
Índices (por m <sup>2</sup> )	-	-	0.265	26.16
Superficie total: 605.09 m <sup>2</sup>				
Nº de bloques de reticular = 3361 Uds.				

## PT + 10.75

Elemento	Encofrado (m <sup>2</sup> )	Superficie (m <sup>2</sup> )	Volumen (m <sup>3</sup> )	Barras (kg)
Forjados reticulares	-	387.51	72.630	1148
Armado base	-	-	-	3857
Armadura base de ábacos	-	-	-	556
Losas macizas	-	32.77	11.470	507
Armado base	-	-	-	452
Vigas	64.74	66.68	23.530	2056
Pilares	141.60	-	14.070	2406
Escaleras	-	23.64	3.856	359
Total	-	510.60	125.556	11341
Índices (por m <sup>2</sup> )	-	-	0.255	23.06
Superficie total: 491.74 m <sup>2</sup>				
Nº de bloques de reticular = 2703 Uds.				



# Cuantías de obra

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

## PC +13.90

Elemento	Encofrado (m <sup>2</sup> )	Superficie (m <sup>2</sup> )	Volumen (m <sup>3</sup> )	Barras (kg)
Forjados reticulares	-	382.74	71.690	694
Armado base	-	-	-	3808
Armadura base de ábacos	-	-	-	546
Losas macizas	-	39.89	13.960	475
Armado base	-	-	-	550
Vigas	62.84	67.85	24.010	2072
Pilares	136.28	-	13.100	1425
Escaleras	-	22.63	3.684	1117
Total	-	513.11	126.444	10687
Índices (por m <sup>2</sup> )	-	-	0.255	21.59
Superficie total: 494.92 m <sup>2</sup>				
Nº de bloques de reticular = 2679 Uds.				

## Cubierta +17.05

Elemento	Encofrado (m <sup>2</sup> )	Superficie (m <sup>2</sup> )	Volumen (m <sup>3</sup> )	Barras (kg)
Forjados reticulares	-	495.23	99.780	676
Armado base	-	-	-	4880
Armadura base de ábacos	-	-	-	882
Vigas	55.69	50.83	18.170	1396
Pilares	136.28	-	13.100	1084
Total	-	546.06	131.050	8918
Índices (por m <sup>2</sup> )	-	-	0.238	16.20
Superficie total: 550.50 m <sup>2</sup>				
Nº de bloques de reticular = 3183 Uds.				

## Total obra

Elemento	Encofrado (m <sup>2</sup> )	Superficie (m <sup>2</sup> )	Volumen (m <sup>3</sup> )	Barras (kg)
Losas de cimentación	-	749.50	562.130	7501
Armado base	-	-	-	25734
Forjados reticulares	-	3223.42	636.710	9825
Armado base	-	-	-	31365
Armadura base de ábacos	-	-	-	5359
Losas macizas	-	113.04	38.470	1554
Armado base	-	-	-	1546
Vigas	473.18	439.25	174.850	15107
Muros de hormigón armado	-	500.39	100.080	7869
Pilares	1014.29	-	99.670	21466
Escaleras	-	108.24	16.780	2535
Total	-	5133.84	1628.690	129861
Índices (por m <sup>2</sup> )	-	-	0.357	28.44
Superficie total: 4565.92 m <sup>2</sup>				
Nº de bloques de reticular = 21066 Uds.				

## ÍNDICE

1.- NOTACIÓN (PILARES).....	2
2.- PILARES.....	2
2.1.- PD1.....	2
2.2.- PD2.....	3
2.3.- PD3.....	4
2.4.- PD4.....	5
2.5.- PD5.....	6
2.6.- PD6.....	7
2.7.- PD7.....	8
2.8.- PD8.....	9
2.9.- PD9.....	10
2.10.- PD10.....	11
2.11.- PD11.....	12
2.12.- PD12.....	13
2.13.- PD13.....	14
2.14.- PD14.....	15
2.15.- PD15.....	16
2.16.- PD16.....	17
2.17.- PD17.....	18
2.18.- PD18.....	19
2.19.- PD19.....	20
2.20.- PD20.....	21
2.21.- PD21.....	22
2.22.- PD22.....	23
2.23.- PD23.....	24
2.24.- PD24.....	25
2.25.- PD25.....	25
2.26.- PD26.....	26
2.27.- PD27.....	27
2.28.- PD28.....	28
2.29.- PD29.....	28
2.30.- PD30.....	29
2.31.- PD31.....	29
2.32.- PD32.....	29
2.33.- PD33.....	30
2.34.- PD34.....	30
2.35.- PD35.....	30
2.36.- PD36.....	31
2.37.- PD37.....	31
2.38.- PD38.....	32
2.39.- PD39.....	32
2.40.- PD40.....	33
2.41.- PD41.....	33
2.42.- PDC1.....	33
2.43.- PDC2.....	34





## 2.2.- PD2

Sección de hormigón																
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos						
			Disp.	Arm.	Q (%)	N.M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Qx (kN)	Qy (kN)
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	37.4	35.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	37.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N.M S.	64.6	-1.0	23.7	-24.5	0.7
		16.2 m	Cumple	Cumple	37.0	78.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	78.5	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N.M S.	70.8	1.0	-44.9	-24.5	0.7
		14.5 m	Cumple	Cumple	37.0	78.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	78.5	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N.M S.	70.8	1.0	-44.9	-24.5	0.7
		Pie	Cumple	Cumple	37.0	78.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	78.5	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N.M S.	70.8	1.0	-44.9	-24.5	0.7
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	56.2	66.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	66.5	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	154.7	-0.7	61.2	-43.0	0.6
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M S.	161.3	-1.5	61.8	-43.5	1.2
		13.05 m	Cumple	Cumple	56.2	66.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	66.5	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	154.7	-0.7	61.2	-43.0	0.6
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M S.	161.3	-1.5	61.8	-43.5	1.2
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	30x30	11.35 m	Cumple	Cumple	56.2	66.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	66.5	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	154.7	-0.7	61.2	-43.0	0.6
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M S.	161.3	-1.5	61.8	-43.5	1.2
		Pie	Cumple	Cumple	55.5	61.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	61.9	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	160.8	0.8	-59.3	-43.0	0.5
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M S.	167.4	1.6	-59.9	-43.4	1.1
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	30x30	10.75 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	9.9	61.9	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	61.9	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N.M S.	167.4	1.6	-59.9	-43.4	1.1
		Cabeza	Cumple	Cumple	50.5	58.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	58.4	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	246.3	7.0	61.6	-44.3	-5.5
										G, S <sup>(4)</sup>	N.M S.	228.7	22.5	50.9	-36.3	-17.8
		8.2 m	Cumple	Cumple	50.1	61.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	61.9	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	252.5	-8.3	-62.4	-44.3	-5.4
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	30x30									G, S <sup>(4)</sup>	N.M S.	234.8	-27.4	-50.6	-36.2	-17.9
		Pie	Cumple	Cumple	50.1	61.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	61.9	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	252.5	-8.3	-62.4	-44.3	-5.4
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M S.	234.8	-27.4	-50.6	-36.2	-17.9
										G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	349.8	33.0	45.4	-26.5	-20.1
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	32.8	60.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	60.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M S.	368.6	32.7	46.0	-26.9	-19.9
		6.75 m	Cumple	Cumple	32.5	66.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	66.8	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	357.6	-38.2	-48.6	-26.5	-20.1
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M S.	376.5	-37.9	-49.3	-26.9	-19.9
		4.3 m	Cumple	Cumple	32.5	66.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	66.8	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	357.6	-38.2	-48.6	-26.5	-20.1
PSot - 3.75	30x30	Pie	Cumple	Cumple	32.5	66.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	66.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M S.	376.5	-37.9	-49.3	-26.9	-19.9
										G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	357.6	-38.2	-48.6	-26.5	-20.1
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M S.	376.5	-37.9	-49.3	-26.9	-19.9
										G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	581.1	-27.1	-32.6	-19.0	-16.4
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	20.4	69.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	69.6	G, Q, V <sup>(5)</sup>	N.M	1099.7	-0.3	20.7	-10.8	2.7
		2.85 m	Cumple	Cumple	20.4	70.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	70.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	581.1	-27.1	-32.6	-19.0	-16.4
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M S.	880.2	37.3	0.5	-0.8	18.7
		0.5 m	Cumple	Cumple	20.4	70.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	70.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	581.1	-27.1	-32.6	-19.0	-16.4
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	30x30									G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M S.	880.2	37.3	0.5	-0.8	18.7
		Pie	Cumple	Cumple	20.4	70.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	70.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	581.1	-27.1	-32.6	-19.0	-16.4
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M S.	880.2	37.3	0.5	-0.8	18.7
										G, Q, V <sup>(5)</sup>	Q	777.5	6.4	0.9	0.7	6.0
PSot - 3.75	30x30	-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	5.3	70.1	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	70.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	581.1	-27.1	-32.6	-19.0	-16.4
		Cabeza	Cumple	Cumple	5.7	46.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	46.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M S.	880.2	37.3	0.5	-0.8	18.7
										G, Q, V <sup>(5)</sup>	Q	767.6	-13.5	-1.3	0.7	6.0
		-3.15 m	Cumple	Cumple	5.7	47.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	47.1	G, Q, V <sup>(5)</sup>	N.M	776.9	-13.1	-0.9	0.4	5.8
PSot - 3.75	30x30	Pie	Cumple	Cumple	5.7	47.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	47.1	G, Q, V <sup>(5)</sup>	Q	777.5	6.4	0.9	0.7	6.0
										G, Q, V <sup>(5)</sup>	N.M	786.7	6.0	0.6	0.4	5.8
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	490.5	8.9	0.3	-0.2	6.7
										G, Q, V <sup>(5)</sup>	N.M	786.7	6.0	0.6	0.4	5.8

<sup>(1)</sup> La comprobación no procede  
<sup>(2)</sup> Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
<sup>(3)</sup> PP+CM+0.3.Qa-SX-0.3.SY  
<sup>(4)</sup> PP+CM-SX-0.3.SY  
<sup>(5)</sup> 1.35.PP+1.35.CM+1.5.Qa+0.9.V(+Yexc.+)  
<sup>(6)</sup> PP+CM+0.3.Qa-0.3.SX-SY  
<sup>(7)</sup> 1.35.PP+1.35.CM+1.5.Qa+0.9.V(+Yexc.-)  
<sup>(8)</sup> PP+CM+0.3.Qa-SX+0.3.SY



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

## 2.3.- PD3

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos							Estado
			Disp.	Arm.	O (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Ox (kN)	Oy (kN)	
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	32.5	33.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	33.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	73.2	-21.7	-2.6	2.0	21.6	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	74.7	-13.1	-18.4	16.7	13.3	
		16.2 m	Cumple	Cumple	32.4	64.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	64.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S., N,M S.	79.3	38.9	4.8	3.0	21.6	Cumple
		14.5 m	Cumple	Cumple	32.4	64.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	64.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S., N,M S.	79.3	38.9	4.8	3.0	21.6	Cumple
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	30x30	Pie	Cumple	Cumple	32.4	64.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	64.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S., N,M S.	79.3	38.9	4.8	3.0	21.6	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	74.7	-13.1	-18.4	16.7	13.3	
		Cabeza	Cumple	Cumple	37.5	65.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	65.9	G, S <sup>(5)</sup>	Q.S.	239.1	-37.9	-30.4	21.9	24.6	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	247.1	-38.7	-30.2	21.8	25.2	
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	30x30	13.05 m	Cumple	Cumple	37.5	65.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	65.9	G, S <sup>(5)</sup>	Q.S.	239.1	-37.9	-30.4	21.9	24.6	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	247.1	-38.7	-30.2	21.8	25.2	
		11.35 m	Cumple	Cumple	37.5	65.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	65.9	G, S <sup>(5)</sup>	Q.S.	239.1	-37.9	-30.4	21.9	24.6	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	247.1	-38.7	-30.2	21.8	25.2	
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	30x30	Pie	Cumple	Cumple	37.1	57.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	57.9	G, S <sup>(5)</sup>	Q.S.	245.3	31.1	30.9	21.9	24.6	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	253.3	31.8	30.8	21.8	25.2	
		Cabeza	Cumple	Cumple	36.7	61.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	61.0	G, S <sup>(5)</sup>	Q.S.	351.3	-18.3	-46.9	34.4	15.1	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	362.6	-18.9	-47.3	34.7	15.6	
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	30x30	9.9 m	Cumple	Cumple	36.4	70.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	70.7	G, S <sup>(5)</sup>	Q.S.	357.5	24.1	49.3	34.4	15.2	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	377.8	38.4	40.4	27.8	24.7	
		8.2 m	Cumple	Cumple	36.4	70.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	70.7	G, S <sup>(5)</sup>	Q.S.	357.5	24.1	49.3	34.4	15.2	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	377.8	38.4	40.4	27.8	24.7	
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	30x30	Pie	Cumple	Cumple	36.4	70.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	70.7	G, S <sup>(5)</sup>	Q.S.	357.5	24.1	49.3	34.4	15.2	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	377.8	38.4	40.4	27.8	24.7	
		Cabeza	Cumple	Cumple	18.6	69.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	69.2	G, S <sup>(5)</sup>	Q.S.	801.1	-29.6	-23.9	12.1	19.6	Cumple
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	1001.9	-18.1	-19.1	6.5	12.5	
PSot - 3.75	30x30	0.5 m	Cumple	Cumple	18.6	69.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	69.5	G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q.S.	809.0	38.2	17.9	12.1	19.6	Cumple
										G, Q <sup>(7)</sup>	N,M	994.9	19.8	3.7	6.6	9.7	
		Pie	Cumple	Cumple	18.6	69.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	69.5	G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q.S.	809.0	38.2	17.9	12.1	19.6	Cumple
										G, Q <sup>(7)</sup>	N,M	994.9	19.8	3.7	6.6	9.7	
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	30x30	-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	4.8	63.4	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	63.4	G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q.S.	809.0	38.2	17.9	12.1	19.6	Cumple
										G, Q <sup>(7)</sup>	N,M	994.9	19.8	3.7	6.6	9.7	
		Cabeza	Cumple	Cumple	8.8	44.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	44.4	G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q.S.	450.3	-18.4	8.3	-3.8	9.3	Cumple
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	737.5	-14.1	6.6	-3.2	5.4	
PSot - 3.75	30x30	-3.15 m	Cumple	Cumple	8.7	44.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	44.6	G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q.S.	457.6	12.3	-4.2	-3.8	9.3	Cumple
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	747.4	3.6	-3.9	-3.2	5.4	
		Pie	Cumple	Cumple	8.7	44.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	44.6	G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q.S.	457.6	12.3	-4.2	-3.8	9.3	Cumple
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	747.4	3.6	-3.9	-3.2	5.4	
PSot - 3.75	30x30	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	2.3	44.6	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	44.6	G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q.S.	457.6	12.3	-4.2	-3.8	9.3	Cumple
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	747.4	3.6	-3.9	-3.2	5.4	

Nota:

(1) La comprobación no procede

(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.

(3) PP+CM+0.3-Qa-0.3-SX-SY

(4) PP+CM+0.3-Qa+0.3-SX-SY

(5) PP+CM+0.3-Qa+0.3-SY

(6) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(+Yexc.-)

(7) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa

(8) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Yexc.+)



## 2.4.- PD4

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos							Estado
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	M <sub>xx</sub> (kN-m)	M <sub>yy</sub> (kN-m)	Q <sub>x</sub> (kN)	Q <sub>y</sub> (kN)	
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	20.3	22.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	22.9	G, Q, S <sup>(3)</sup>	O.S.	92.0	-17.3	3.8	-2.6	13.8	Cumple
		16.2 m	Cumple	Cumple	20.0	26.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	26.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M.S.	91.4	-11.4	12.9	-7.8	8.6	Cumple
		14.5 m	Cumple	Cumple	20.0	26.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	26.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	O.S.	98.2	21.2	-3.4	-2.6	13.8	Cumple
										G, S <sup>(4)</sup>	N,M.S.	95.3	21.1	-3.3	-2.5	13.6	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	20.0	26.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	26.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M.S.	95.3	21.1	-3.3	-2.5	13.6	Cumple
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	25.1	23.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	25.1	G, S <sup>(3)</sup>	O.S.,N,M.S.	84.7	24.2	-1.0	1.4	-16.9	Cumple
		13.05 m	Cumple	Cumple	25.1	23.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	25.1	G, S <sup>(3)</sup>	O.S.,N,M.S.	84.7	24.2	-1.0	1.4	-16.9	Cumple
		11.35 m	Cumple	Cumple	25.1	23.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	25.1	G, S <sup>(3)</sup>	O.S.,N,M.S.	84.7	24.2	-1.0	1.4	-16.9	Cumple
										G, S <sup>(3)</sup>	O.S.	91.0	-23.2	2.8	1.2	-16.9	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	24.7	22.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	24.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M.S.	92.7	-21.2	7.6	4.1	-15.7	Cumple
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	30.2	26.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	30.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	O.S.,N,M.S.	175.6	-29.5	2.1	-5.9	23.2	Cumple
		9.9 m	Cumple	Cumple	29.9	39.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	39.5	G, Q, S <sup>(3)</sup>	O.S.,N,M.S.	181.9	35.5	-14.4	-5.9	23.2	Cumple
		8.2 m	Cumple	Cumple	29.9	39.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	39.5	G, Q, S <sup>(3)</sup>	O.S.,N,M.S.	181.9	35.5	-14.4	-5.9	23.2	Cumple
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	O.S.,N,M.S.	181.9	35.5	-14.4	-5.9	23.2	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	29.9	39.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	39.5	G, Q, S <sup>(3)</sup>	O.S.,N,M.S.	181.9	35.5	-14.4	-5.9	23.2	Cumple
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	34.1	52.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	52.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	O.S.	265.0	8.4	51.5	-30.3	-5.8	Cumple
										G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	452.5	-13.8	43.1	-25.6	6.4	Cumple
		6.75 m	Cumple	Cumple	33.7	65.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	65.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	O.S.	272.8	-12.3	-56.2	-30.3	-5.8	Cumple
										G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	463.1	9.0	-47.9	-25.6	6.4	Cumple
		4.3 m	Cumple	Cumple	33.7	65.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	65.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	O.S.	272.8	-12.3	-56.2	-30.3	-5.8	Cumple
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	30x30									G, Q, S <sup>(3)</sup>	O.S.	272.8	-12.3	-56.2	-30.3	-5.8	Cumple
										G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	463.1	9.0	-47.9	-25.6	6.4	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	33.7	65.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	65.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	O.S.	272.8	-12.3	-56.2	-30.3	-5.8	Cumple
										G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	463.1	9.0	-47.9	-25.6	6.4	Cumple
		Cabeza	Cumple	Cumple	18.8	74.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	74.0	G, S <sup>(3)</sup>	O.S.	470.7	13.1	37.1	-21.0	-6.3	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	30x30	2.85 m	Cumple	Cumple	18.8	74.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	74.0	G, Q, V <sup>(9)</sup>	N,M	829.8	-3.7	35.5	-15.9	4.5	Cumple
										O.S.	470.7	13.1	37.1	-21.0	-6.3	Cumple	
										G, Q, V <sup>(9)</sup>	N,M	829.8	-3.7	35.5	-15.9	4.5	Cumple
		0.5 m	Cumple	Cumple	18.8	74.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	74.0	G, S <sup>(3)</sup>	O.S.	470.7	13.1	37.1	-21.0	-6.3	Cumple
										G, Q, V <sup>(9)</sup>	N,M	829.8	-3.7	35.5	-15.9	4.5	Cumple
PSot - 3.75	30x30									G, S <sup>(3)</sup>	O.S.	420.9	-21.7	-25.6	-15.8	-13.2	Cumple
										G, Q, V <sup>(9)</sup>	N,M	840.1	11.9	-19.5	-15.9	4.5	Cumple
		-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	4.6	52.8	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	52.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	O.S.	506.3	-8.4	-35.7	-21.4	-6.2	Cumple
										G, Q, V <sup>(9)</sup>	N,M	840.1	11.9	-19.5	-15.9	4.5	Cumple
		Cabeza	Cumple	Cumple	6.8	49.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	49.1	G, S <sup>(10)</sup>	O.S.	464.4	-13.3	-6.5	3.4	7.1	Cumple
PSot - 3.75	30x30									G, Q, V <sup>(9)</sup>	N,M	816.8	-7.2	-10.5	5.2	2.3	Cumple
		-3.15 m	Cumple	Cumple	6.7	49.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	49.7	G, S <sup>(10)</sup>	O.S.	471.8	10.1	4.9	3.4	7.1	Cumple
										G, Q, V <sup>(11)</sup>	N,M	831.4	-3.5	5.5	4.4	0.1	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	6.7	49.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	49.7	G, S <sup>(10)</sup>	O.S.	471.8	10.1	4.9	3.4	7.1	Cumple
										G, Q, V <sup>(11)</sup>	N,M	831.4	-3.5	5.5	4.4	0.1	Cumple

Producción por una versión educativa de CYPE

1) La comprobación no procede

2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.

3) PP+CM+0.3 Qa+0.3 SX-SY

4) PP+CM+0.3 SX-SY

5) PP+CM+0.3 SX-SY

6) PP+CM+0.3 Qa-SX-0.3 SY

7) 1.35 PP+1.35 CM+1.05 Qa+1.5 V(+Yexc. +)

8) PP+CM-SX-0.3 SY

9) 1.35 PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(+Yexc. +)

10) PP+CM-SX+0.3 SY

11) 1.35 PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Xexc. +)

12) PP+CM+0.3 Qa+0.3 SX-SY





## 2.5.- PD5

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos							Estado
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Qx (kN)	Qy (kN)	
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	25.8	26.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	26.3	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N,M S.	170.0	1.9	20.5	-20.3	-2.9	Cumple
		16.2 m	Cumple	Cumple	25.7	64.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	64.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N,M S.	176.2	-5.9	-36.6	-20.5	-2.7	Cumple
		14.5 m	Cumple	Cumple	25.7	64.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	64.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N,M S.	176.2	-5.9	-36.6	-20.5	-2.7	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	25.7	64.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	64.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N,M S.	176.2	-5.9	-36.6	-20.5	-2.7	Cumple
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	37.8	77.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	77.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N,M S.	315.9	13.1	50.1	-35.9	-9.5	Cumple
		13.05 m	Cumple	Cumple	37.4	78.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	78.3	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	322.1	-13.7	-50.2	-35.8	-9.6	Cumple
		11.35 m	Cumple	Cumple	37.4	78.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	78.3	G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	303.5	-27.9	-40.1	-28.2	-20.2	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	37.4	78.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	78.3	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	322.1	-13.7	-50.2	-35.8	-9.6	Cumple
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	30x30	10.75 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	7.4	78.3	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	78.3	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	322.1	-13.7	-50.2	-35.8	-9.6	Cumple
		Cabeza	Cumple	Cumple	33.7	73.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	73.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	473.8	13.2	53.5	-38.3	-9.5	Cumple
		8.2 m	Cumple	Cumple	33.5	74.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	74.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N,M S.	464.5	-13.7	-53.9	-38.2	-9.7	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	33.5	74.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	74.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N,M S.	464.5	-13.7	-53.9	-38.2	-9.7	Cumple
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	19.7	84.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	84.5	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	721.6	-2.0	-42.8	24.5	0.1	Cumple
		6.75 m	Cumple	Cumple	19.7	97.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	97.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	1029.0	13.2	38.8	-21.6	-8.4	Cumple
		4.3 m	Cumple	Cumple	19.7	97.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	97.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	729.4	-1.7	44.3	24.5	0.1	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	19.7	97.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	97.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	1029.0	-27.0	12.7	6.8	-13.7	Cumple
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	40x30	Cabeza	Cumple	Cumple	26.4	98.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1119.6	-2.4	-67.2	38.8	4.7	Cumple
		2.85 m	Cumple	Cumple	26.4	98.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	1759.2	3.2	-14.6	4.7	3.0	Cumple
		0.5 m	Cumple	Cumple	26.4	98.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1129.2	13.5	66.3	38.7	4.6	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	26.4	98.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	1779.5	15.9	-5.1	1.1	4.3	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	40x30	-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	6.2	98.6	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	98.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1067.1	12.8	66.0	38.3	4.2	Cumple
		Cabeza	Cumple	Cumple	8.8	78.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	78.3	G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	1779.5	15.9	-5.1	1.1	4.3	Cumple
		-3.15 m	Cumple	Cumple	8.8	78.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	78.9	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1106.9	19.4	-2.4	-0.2	-14.5	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	8.8	78.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	78.9	G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	1708.6	-3.9	-2.1	0.3	-1.0	Cumple
PSot - 3.75	40x30	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	2.1	78.9	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	78.9	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1116.5	-28.3	-2.9	-0.2	-14.5	Cumple
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	1721.7	-7.1	-1.0	0.3	-1.0	Cumple
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1116.5	-28.3	-2.9	-0.2	-14.5	Cumple
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	1721.7	-7.1	-1.0	0.3	-1.0	Cumple

Nota: (1) La comprobación no procede (2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.

(3) PP+CM+0.3 Qa-SX-0.3 SY (4) PP+CM-SX-0.3 SY (5) PP+CM+0.3 Qa+0.3 SY (6) 1.35-PP+1.35 CM+1.05 Qa+1.5 V(-Yexc.+) (7) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(+Yexc.-) (8) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(+Yexc.+) (9) PP+CM+0.3 SY (10) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (11) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (12) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (13) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (14) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (15) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (16) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (17) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (18) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (19) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (20) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (21) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (22) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (23) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (24) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (25) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (26) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (27) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (28) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (29) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (30) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (31) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (32) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (33) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (34) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (35) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (36) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (37) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (38) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (39) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (40) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (41) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (42) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (43) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (44) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (45) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (46) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (47) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (48) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (49) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (50) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (51) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (52) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (53) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (54) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (55) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (56) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (57) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (58) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (59) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (60) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (61) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (62) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (63) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (64) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (65) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (66) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (67) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (68) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (69) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (70) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (71) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (72) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (73) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (74) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (75) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (76) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (77) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (78) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (79) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (80) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (81) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (82) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (83) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (84) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (85) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (86) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (87) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (88) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (89) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (90) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (91) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (92) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (93) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (94) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (95) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (96) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (97) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (98) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (99) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (100) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (101) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (102) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (103) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (104) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (105) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (106) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (107) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (108) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (109) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (110) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (111) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (112) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (113) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (114) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (115) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (116) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (117) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (118) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (119) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (120) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (121) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (122) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (123) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (124) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (125) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (126) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (127) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (128) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (129) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (130) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (131) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (132) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (133) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (134) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (135) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (136) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (137) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (138) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (139) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (140) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (141) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (142) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (143) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (144) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (145) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (146) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (147) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (148) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (149) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (150) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (151) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (152) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (153) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (154) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (155) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (156) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (157) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (158) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (159) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (160) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (161) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (162) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (163) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (164) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (165) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (166) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (167) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (168) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (169) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (170) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (171) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (172) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (173) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (174) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (175) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (176) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (177) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (178) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (179) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (180) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (181) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (182) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (183) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (184) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (185) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (186) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (187) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (188) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (189) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (190) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (191) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (192) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (193) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (194) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (195) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (196) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (197) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (198) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (199) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (200) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (201) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (202) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (203) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (204) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (205) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (206) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (207) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+) (208) 1.35-PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

## 2.6.- PD6

Sección de hormigón																
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos						
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	M <sub>xx</sub> (kN-m)	M <sub>yy</sub> (kN-m)	Q <sub>x</sub> (kN)	Q <sub>y</sub> (kN)
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	26.2	25.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	26.2	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	154.6	2.1	19.9	-20.1	-3.1
		16.2 m	Cumple	Cumple	26.0	69.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	69.1	G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	161.0	-8.6	16.2	-16.5	7.9
		14.5 m	Cumple	Cumple	26.0	69.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	69.1	G, S <sup>(3)</sup>	Q S., N,M S.	160.8	-6.5	-36.5	-20.1	-3.1
		Pie	Cumple	Cumple	26.0	69.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	69.1	G, S <sup>(3)</sup>	Q S., N,M S.	160.8	-6.5	-36.5	-20.1	-3.1
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	32.9	69.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	69.5	G, S <sup>(3)</sup>	Q S., N,M S.	408.3	13.1	49.8	-35.0	-9.4
		13.05 m	Cumple	Cumple	32.9	69.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	69.5	G, S <sup>(3)</sup>	Q S., N,M S.	408.3	13.1	49.8	-35.0	-9.4
		11.35 m	Cumple	Cumple	32.9	69.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	69.5	G, S <sup>(3)</sup>	Q S., N,M S.	408.3	13.1	49.8	-35.0	-9.4
		Pie	Cumple	Cumple	32.6	67.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	67.3	G, S <sup>(3)</sup>	Q S., N,M S.	414.5	-13.2	-48.2	-35.0	-9.4
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	30.3	77.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	77.3	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	692.3	10.1	50.9	-36.9	-7.9
		9.9 m	Cumple	Cumple	30.3	77.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	77.3	G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	1044.6	17.0	2.1	-2.3	-12.9
		8.2 m	Cumple	Cumple	30.3	77.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	77.3	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	692.3	10.1	50.9	-36.9	-7.9
		Pie	Cumple	Cumple	30.3	76.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	76.4	G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	1044.6	17.0	2.1	-2.3	-12.9
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	19.3	96.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	952.5	9.1	41.0	-23.5	-5.5
		6.75 m	Cumple	Cumple	19.3	96.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.0	G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	1351.9	26.6	-0.1	0.1	-15.7
		4.3 m	Cumple	Cumple	19.3	96.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	952.5	9.1	41.0	-23.5	-5.5
		Pie	Cumple	Cumple	19.3	92.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	92.6	G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	1459.8	-9.5	-10.4	-5.9	-4.9
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	40x30	Cabeza	Cumple	Cumple	25.0	95.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	95.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1267.4	15.0	63.5	-40.2	-5.7
		2.85 m	Cumple	Cumple	25.0	96.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.5	G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	2005.0	-8.7	16.3	-10.5	9.3
		0.5 m	Cumple	Cumple	25.0	96.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.5	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1277.5	-4.9	-75.2	-40.2	-5.8
		Pie	Cumple	Cumple	25.0	96.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.5	G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	2018.7	23.3	-20.1	-10.5	9.3
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	60x30	-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	7.5	96.5	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	96.5	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1277.5	-4.9	-75.2	-40.2	-5.8
		Cabeza	Cumple	Cumple	11.6	56.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	56.2	G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	1928.3	2.9	-3.3	1.4	-6.4
		-3.15 m	Cumple	Cumple	11.7	56.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	56.8	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1307.2	-49.8	-3.8	0.8	-26.6
		Pie	Cumple	Cumple	11.7	56.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	56.8	G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	1948.0	-18.1	1.4	1.4	-6.4
PSot - 3.75	60x30	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	3.2	66.4	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	66.4	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1307.2	-49.8	-3.8	0.8	-26.6
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	1948.0	-18.1	1.4	1.4	-6.4

1) La comprobación no procede

2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.

3) PP+CM+0.3 SX-0.3 SY

4) PP+CM+0.3 Qa-0.3 SX-SY

5) PP+CM+0.3 Qa-0.3 SY

6) 1.35 PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc. +)

7) 1.35 PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(+Yexc. +)

8) 1.35 PP+1.35 CM+1.05 Qa+1.5 V(-Yexc. -)

9) 1.35 PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc. -)

10) 1.35 PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc. -)



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

## 2.7.- PD7

Sección de hormigón																
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos						
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	M <sub>xx</sub> (kN-m)	M <sub>yy</sub> (kN-m)	Q <sub>x</sub> (kN)	Q <sub>y</sub> (kN)
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	26.3	26.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	26.7	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	177.4	1.5	20.8	-21.0	-2.5
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	182.7	-0.1	20.4	-20.6	-0.9
		16.2 m	Cumple	Cumple	26.1	66.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	66.5	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S., N,M S.	183.6	-5.2	-38.0	-21.0	-2.4
		14.5 m	Cumple	Cumple	26.1	66.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	66.5	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S., N,M S.	183.6	-5.2	-38.0	-21.0	-2.4
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	30x30	Pie	Cumple	Cumple	26.1	66.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	66.5	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S., N,M S.	183.6	-5.2	-38.0	-21.0	-2.4
		Cabeza	Cumple	Cumple	33.5	71.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	71.2	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	436.0	11.3	52.5	-37.2	-8.2
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	452.9	10.9	52.9	-37.6	-7.9
		13.05 m	Cumple	Cumple	33.5	71.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	71.2	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	436.0	11.3	52.5	-37.2	-8.2
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	30x30									G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	452.9	10.9	52.9	-37.6	-7.9
		11.35 m	Cumple	Cumple	33.5	71.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	71.2	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	436.0	11.3	52.5	-37.2	-8.2
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	452.9	10.9	52.9	-37.6	-7.9
		Pie	Cumple	Cumple	33.2	70.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	70.5	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	442.2	-11.7	-51.8	-37.2	-8.2
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	30x30									G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	459.2	-11.3	-52.2	-37.5	-7.9
		Cabeza	Cumple	Cumple	32.5	81.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	81.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	731.2	6.7	55.6	-40.1	-5.8
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	1099.7	-6.1	16.9	-11.8	3.1
		9.9 m	Cumple	Cumple	32.5	81.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	81.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	731.2	6.7	55.6	-40.1	-5.8
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	40x30									G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	1099.7	-6.1	16.9	-11.8	3.1
		8.2 m	Cumple	Cumple	32.5	81.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	81.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	731.2	6.7	55.6	-40.1	-5.8
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	1099.7	-6.1	16.9	-11.8	3.1
		Pie	Cumple	Cumple	32.5	79.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	79.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	737.4	-9.5	-56.7	-40.1	-5.8
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	60x30									G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	1022.4	-31.7	-6.8	-4.8	-10.5
		Cabeza	Cumple	Cumple	20.1	94.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	94.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1023.3	2.5	43.2	-24.5	-1.1
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	1544.0	-9.3	14.0	-7.9	5.7
		6.75 m	Cumple	Cumple	20.1	95.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	95.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1031.0	-1.4	-43.7	-24.5	-1.1
PSot - 3.75	60x30									G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	1513.0	19.4	-16.2	-9.2	10.5
		4.3 m	Cumple	Cumple	20.1	95.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	95.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1031.0	-1.4	-43.7	-24.5	-1.1
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	1513.0	19.4	-16.2	-9.2	10.5
		Pie	Cumple	Cumple	20.1	95.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	95.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1031.0	-1.4	-43.7	-24.5	-1.1
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	40x30									G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	1513.0	19.4	-16.2	-9.2	10.5
		Cabeza	Cumple	Cumple	25.1	95.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	95.9	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1357.1	5.9	64.0	-40.6	-1.2
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	2103.3	-20.9	22.1	-13.4	15.1
		2.85 m	Cumple	Cumple	25.0	96.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1367.5	1.8	-76.0	-40.5	-1.2
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	60x30									G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	2117.0	31.0	-24.1	-13.4	15.1
		0.5 m	Cumple	Cumple	25.0	96.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1367.5	1.8	-76.0	-40.5	-1.2
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	2117.0	31.0	-24.1	-13.4	15.1
		Pie	Cumple	Cumple	25.0	96.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1367.5	1.8	-76.0	-40.5	-1.2
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	60x30									G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	2117.0	31.0	-24.1	-13.4	15.1
		-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	7.8	96.7	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	96.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1367.5	1.8	-76.0	-40.5	-1.2
		Cabeza	Cumple	Cumple	14.6	55.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	55.8	G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	1991.6	11.6	-0.4	0.8	-11.2
										G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1372.6	-61.0	-3.2	0.4	-33.8
PSot - 3.75	60x30									G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	2011.3	-25.5	2.4	0.8	-11.2
		-3.15 m	Cumple	Cumple	14.6	56.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	56.3	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1372.6	-61.0	-3.2	0.4	-33.8
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	2011.3	-25.5	2.4	0.8	-11.2
		Pie	Cumple	Cumple	14.6	56.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	56.3	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1372.6	-61.0	-3.2	0.4	-33.8
PSot - 3.75	60x30	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	4.3	65.4	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	65.4	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1372.6	-61.0	-3.2	0.4	-33.8
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	2011.3	-25.5	2.4	0.8	-11.2

Nota: (1) La comprobación no procede  
(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
(3) PP+CM-SX-0.3-SY  
(4) PP+CM+0.3-Qa-0.3-SX-SY  
(5) PP+CM+0.3-Qa-SX-0.3-SY  
(6) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(+Yexc. +)  
(7) 1.35-PP+1.35-CM+1.05-Qa+1.5-V(-Yexc. +)  
(8) 1.35-PP+1.35-CM+1.05-Qa+1.5-V(+Yexc. +)  
(9) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Yexc. -)





## 2.9.- PD9

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos							Estado
			Disp.	Arm.	Q (%)	N.M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Qx (kN)	Qy (kN)	
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	45.2	45.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	45.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N.M S.	261.2	-40.2	7.1	-6.8	40.4	Cumple
		16.2 m	Cumple	Cumple	44.8	97.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	97.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N.M S.	267.4	73.0	-11.9	-6.8	40.4	Cumple
		14.5 m	Cumple	Cumple	44.8	97.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	97.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N.M S.	267.4	73.0	-11.9	-6.8	40.4	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	44.8	97.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	97.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N.M S.	267.4	73.0	-11.9	-6.8	40.4	Cumple
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	55.7	96.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	538.4	-95.4	13.4	-9.1	67.9	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	820.2	-69.0	18.7	-12.3	49.6	Cumple
		13.05 m	Cumple	Cumple	55.7	96.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	538.4	-95.4	13.4	-9.1	67.9	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	820.2	-69.0	18.7	-12.3	49.6	Cumple
	30x30	11.35 m	Cumple	Cumple	55.7	96.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	538.4	-95.4	13.4	-9.1	67.9	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	820.2	-69.0	18.7	-12.3	49.6	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	55.7	96.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	544.6	-94.7	-12.0	-9.1	67.9	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	828.6	69.8	-15.8	-12.3	49.6	Cumple
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	48.5	97.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	97.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	828.5	-88.8	7.6	-6.7	61.6	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	1290.7	-61.2	15.4	-12.8	42.1	Cumple
		9.9 m	Cumple	Cumple	48.5	97.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	97.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	828.5	-88.8	7.6	-6.7	61.6	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	1290.7	-61.2	15.4	-12.8	42.1	Cumple
	30x30	8.2 m	Cumple	Cumple	48.5	97.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	97.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	828.5	-88.8	7.6	-6.7	61.6	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	1290.7	-61.2	15.4	-12.8	42.1	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	48.6	96.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	834.8	83.8	-11.1	-6.7	61.7	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	1299.1	56.6	-20.6	-12.8	42.1	Cumple
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	30x40	Cabeza	Cumple	Cumple	46.3	88.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	88.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1090.3	-137.9	8.5	-5.3	78.1	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	1735.4	-66.9	36.9	-22.1	40.3	Cumple
		6.75 m	Cumple	Cumple	46.4	99.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.9	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1100.6	139.6	-10.1	-5.2	78.3	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	1732.0	86.5	-35.1	-18.6	46.4	Cumple
	30x40	4.3 m	Cumple	Cumple	46.4	99.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.9	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1100.6	139.6	-10.1	-5.2	78.3	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	1732.0	86.5	-35.1	-18.6	46.4	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	46.4	99.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.9	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1100.6	139.6	-10.1	-5.2	78.3	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	1732.0	86.5	-35.1	-18.6	46.4	Cumple
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	30x40	3.7 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	12.4	99.9	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	99.9	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1100.6	139.6	-10.1	-5.2	78.3	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	1732.0	86.5	-35.1	-18.6	46.4	Cumple
		Cabeza	Cumple	Cumple	30.4	96.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1274.8	-81.5	10.8	-5.4	51.0	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	2081.4	-62.4	34.8	-18.4	30.1	Cumple
	30x40	0.5 m	Cumple	Cumple	30.1	97.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	97.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1284.9	93.5	-8.3	-5.7	50.5	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	2095.2	41.5	-28.9	-18.4	30.1	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	30.1	97.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	97.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1284.9	93.5	-8.3	-5.7	50.5	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	2095.2	41.5	-28.9	-18.4	30.1	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	30x45	Cabeza	Cumple	Cumple	14.8	98.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.1	G, V <sup>(7)</sup>	Q	2007.2	-17.1	28.3	-13.1	-18.7	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	2460.9	-51.3	30.9	-12.7	-3.0	Cumple
		-0.95 m	Cumple	Cumple	14.8	98.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.9	G, V <sup>(7)</sup>	Q	2041.6	-78.7	-15.0	-13.1	-18.7	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	2479.6	-52.3	-3.8	-9.6	-0.5	Cumple
	30x45	-3.15 m	Cumple	Cumple	14.8	98.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.9	G, V <sup>(7)</sup>	Q	2041.6	-78.7	-15.0	-13.1	-18.7	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	2479.6	-52.3	-3.8	-9.6	-0.5	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	14.8	98.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.9	G, V <sup>(7)</sup>	Q	2041.6	-78.7	-15.0	-13.1	-18.7	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	2479.6	-52.3	-3.8	-9.6	-0.5	Cumple
PSot - 3.75	30x45	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	4.0	98.9	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	98.9	G, V <sup>(8)</sup>	Q	1511.9	-63.3	-14.5	-11.6	-16.1	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	2479.6	-52.3	-3.8	-9.6	-0.5	Cumple

Notas:  
(1) La comprobación no procede  
(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
(3) PP+CM+0.3-Qa-0.3-SX-SY  
(4) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(+Yexc.-)  
(5) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Yexc.+)   
(6) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(+Yexc.-)  
(7) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-V(-Yexc.+)   
(8) PP+CM+1.5-V(-Yexc.+)



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

## 2.10.- PD10

Sección de hormigón																
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos						
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp.	S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	M <sub>xx</sub> (kN-m)	M <sub>yy</sub> (kN-m)	Q <sub>x</sub> (kN)
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	31.6	48.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	48.4	48.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	376.3	-32.8	8.2	-8.2
		16.2 m	Cumple	Cumple	31.3	87.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	87.9	87.9	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	532.2	-24.0	9.2	-9.3
		14.5 m	Cumple	Cumple	31.3	87.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	87.9	87.9	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S., N.M.S.	382.5	58.1	-14.9	-8.2
		Pie	Cumple	Cumple	31.3	87.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	87.9	87.9	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S., N.M.S.	382.5	58.1	-14.9	-8.2
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	50.0	92.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	92.3	92.3	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	701.6	-79.7	19.3	-14.6
		13.05 m	Cumple	Cumple	50.0	96.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.2	96.2	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	1042.4	-55.1	25.8	-19.6
		11.35 m	Cumple	Cumple	50.0	96.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.2	96.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	707.8	83.5	-21.7	-14.7
		Pie	Cumple	Cumple	50.0	96.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.2	96.2	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	1050.7	58.1	-28.9	-19.6
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	45.9	99.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.7	99.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1076.1	-81.8	17.9	-11.8
		9.9 m	Cumple	Cumple	45.9	99.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.7	99.7	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	1623.5	-54.2	26.8	-17.4
		8.2 m	Cumple	Cumple	45.9	99.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.7	99.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1076.1	-81.8	17.9	-11.8
		Pie	Cumple	Cumple	45.9	96.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.7	96.7	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	1623.5	-54.2	26.8	-17.4
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	30x40	Cabeza	Cumple	Cumple	41.6	96.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.7	96.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1463.3	-120.8	4.0	-2.8
		6.75 m	Cumple	Cumple	41.7	99.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.6	99.6	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	2242.5	-71.2	17.4	-10.7
		4.3 m	Cumple	Cumple	41.7	99.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.6	99.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1473.8	124.4	-5.7	-2.7
		Pie	Cumple	Cumple	41.7	99.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.6	99.6	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	2256.6	77.6	-20.5	-10.7
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	30x50	Cabeza	Cumple	Cumple	48.3	92.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	92.5	92.5	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1958.6	-149.3	11.0	-5.8
		2.85 m	Cumple	Cumple	48.2	98.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.5	98.5	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	3069.0	-126.1	23.9	-13.6
		0.5 m	Cumple	Cumple	48.2	98.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.5	98.5	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1971.3	165.7	-9.4	-6.0
		Pie	Cumple	Cumple	48.2	98.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.5	98.5	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	3089.0	76.7	-22.8	-13.6
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	35x60	-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	14.8	99.2	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	99.2	99.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1970.5	158.6	-3.1	-2.5
		Cabeza	Cumple	Cumple	12.9	82.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	82.9	82.9	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	3089.0	76.7	-22.8	-13.6
		-0.95 m	Cumple	Cumple	12.9	82.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	82.9	82.9	G, S <sup>(7)</sup>	Q.S.	2270.8	-31.1	28.5	-17.9
		-3.15 m	Cumple	Cumple	12.9	82.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	82.9	82.9	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	3796.5	-113.7	26.7	-8.4
		Pie	Cumple	Cumple	12.8	81.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	81.6	81.6	G, S <sup>(7)</sup>	Q.S.	2270.8	-31.1	28.5	-17.9
											G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	3796.5	-113.7	26.7	-8.4
PSot - 3.75	35x60	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	3.8	81.6	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	81.6	81.6	G, S <sup>(7)</sup>	Q.S.	2296.4	-124.9	-30.4	-17.8
											G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	3832.3	-84.7	-14.2	-15.7

Notas:  
(1) La comprobación no procede  
(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
(3) PP+CM+0.3.Qa+0.3.SX-SY  
(4) 1.35.PP+1.35.CM+1.5.Qa+0.9.V(+Yexc.-)  
(5) 1.35.PP+1.35.CM+1.5.Qa+0.9.V(-Yexc.-)  
(6) PP+CM+0.3.Qa+0.3.SX-SY  
(7) PP+CM-SX-0.3-SY  
(8) 1.35.PP+1.35.CM+1.5.Qa+0.9.V(-Yexc.+)



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

## 2.11.- PD11

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos							Estado
			Disp.	Arm.	Q (%)	N.M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	M <sub>xx</sub> (kN-m)	M <sub>yy</sub> (kN-m)	Q <sub>x</sub> (kN)	Q <sub>y</sub> (kN)	
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	30.4	34.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	34.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N.M S.	288.5	-27.4	-0.1	-2.9	28.7	Cumple
		16.2 m	Cumple	Cumple	30.2	82.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	82.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N.M S.	294.7	53.0	-8.4	-3.0	28.7	Cumple
		14.5 m	Cumple	Cumple	30.2	82.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	82.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N.M S.	294.7	53.0	-8.4	-3.0	28.7	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	30.2	82.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	82.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N.M S.	294.7	53.0	-8.4	-3.0	28.7	Cumple
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	44.2	85.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	85.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	683.0	-75.9	10.3	-4.6	54.5	Cumple
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M S.	685.8	-58.6	35.4	-22.6	42.2	Cumple
		13.05 m	Cumple	Cumple	44.2	85.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	85.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	683.0	-75.9	10.3	-4.6	54.5	Cumple
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M S.	685.8	-58.6	35.4	-22.6	42.2	Cumple
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	30x30	11.35 m	Cumple	Cumple	44.2	85.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	85.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	683.0	-75.9	10.3	-4.6	54.5	Cumple
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M S.	685.8	-58.6	35.4	-22.6	42.2	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	44.2	82.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	82.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N.M S.	689.1	76.8	-2.6	-4.6	54.5	Cumple
										G, Q, S <sup>(3)</sup>							Cumple
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	30x40	Cabeza	Cumple	Cumple	40.2	98.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1028.8	-72.6	-12.1	9.1	50.5	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	1491.6	-45.9	-17.4	14.6	32.2	Cumple
		9.9 m	Cumple	Cumple	40.1	99.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1035.0	68.7	13.3	9.0	50.4	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	1500.0	44.1	23.3	14.6	32.2	Cumple
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	30x50	8.2 m	Cumple	Cumple	40.1	99.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1035.0	68.7	13.3	9.0	50.4	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	1500.0	44.1	23.3	14.6	32.2	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	40.1	99.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1035.0	68.7	13.3	9.0	50.4	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	1500.0	44.1	23.3	14.6	32.2	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	35x50	Cabeza	Cumple	Cumple	35.3	95.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	95.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1327.3	-103.2	-27.5	16.2	57.0	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	1939.4	-64.9	-37.9	22.5	36.4	Cumple
		6.75 m	Cumple	Cumple	35.4	97.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	97.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1337.7	99.2	30.1	16.3	57.1	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	1953.5	64.2	41.8	22.5	36.4	Cumple
PSot - 3.75	35x50	4.3 m	Cumple	Cumple	35.4	97.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	97.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1337.7	99.2	30.1	16.3	57.1	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	1953.5	64.2	41.8	22.5	36.4	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	35.4	97.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	97.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1337.7	99.2	30.1	16.3	57.1	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	1953.5	64.2	41.8	22.5	36.4	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	35x50	Cabeza	Cumple	Cumple	37.4	98.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.9	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1680.8	-119.6	-28.5	12.8	73.0	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	2483.2	-101.9	-48.8	22.9	58.6	Cumple
		2.85 m	Cumple	Cumple	37.4	98.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.9	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1680.8	-119.6	-28.5	12.8	73.0	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	2483.2	-101.9	-48.8	22.9	58.6	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	35x50	0.5 m	Cumple	Cumple	37.4	98.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.9	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1680.8	-119.6	-28.5	12.8	73.0	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	2483.2	-101.9	-48.8	22.9	58.6	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	37.3	92.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	92.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1693.3	132.2	15.8	12.8	72.9	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	2500.3	100.4	30.1	22.9	58.6	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	35x50	-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	9.9	99.7	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	99.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1693.3	132.2	15.8	12.8	72.9	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	2500.3	100.4	30.1	22.9	58.6	Cumple
		Cabeza	Cumple	Cumple	12.9	89.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	89.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1935.2	-45.5	-5.0	4.5	26.9	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	3019.0	-67.5	-26.2	12.3	17.1	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	35x50	-0.95 m	Cumple	Cumple	12.9	89.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	89.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1935.2	-45.5	-5.0	4.5	26.9	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	3019.0	-67.5	-26.2	12.3	17.1	Cumple
		-3.15 m	Cumple	Cumple	12.9	89.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	89.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1935.2	-45.5	-5.0	4.5	26.9	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	3019.0	-67.5	-26.2	12.3	17.1	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	35x50	Pie	Cumple	Cumple	13.1	87.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	87.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1915.4	37.1	10.9	4.8	27.3	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	3012.1	-47.7	9.1	9.4	2.3	Cumple
PSot - 3.75	35x50	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	3.3	87.8	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	87.8	G, S <sup>(5)</sup>	Q S.	1817.6	-89.3	-4.1	2.1	-27.2	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	3012.1	-47.7	9.1	9.4	2.3	Cumple

Producido por una versión educativa de CYPE

(1) La comprobación no procede  
(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
(3) PP+CM+0.3.Qa+0.3.SX-SY  
(4) 1.35.PP+1.35.CM+1.5.Qa+0.9.V(+Yexc.-)  
(5) PP+CM+0.3.Qa+0.3.SX-SY  
(6) 1.35.PP+1.35.CM+1.5.Qa+0.9.V(+Yexc.-)  
(7) 1.35.PP+1.35.CM+1.5.Qa+0.9.V(-Yexc.-)  
(8) PP+CM-SX-0.3-SY





# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

## 2.12.- PD12

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos							Estado
			Disp.	Arm.	Q (%)	N.M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	M <sub>xx</sub> (kN-m)	M <sub>yy</sub> (kN-m)	O <sub>x</sub> (kN)	O <sub>y</sub> (kN)	
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	30.6	33.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	33.9	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	315.4	-25.4	3.6	-2.1	30.0	Cumple
		16.2 m	Cumple	Cumple	30.3	88.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	88.8	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	404.1	-16.1	3.7	-1.9	22.2	Cumple
		14.5 m	Cumple	Cumple	30.3	88.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	88.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.,N.M.S.	321.6	58.5	-2.2	-2.1	30.0	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	30.3	88.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	88.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.,N,M.S.	321.6	58.5	-2.2	-2.1	30.0	Cumple
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	48.0	69.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	69.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	473.4	-81.6	-6.3	5.8	54.8	Cumple
		13.05 m	Cumple	Cumple	48.0	69.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	69.1	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	622.4	-69.6	-7.6	7.4	46.5	Cumple
		11.35 m	Cumple	Cumple	48.0	69.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	69.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	473.4	-81.6	-6.3	5.8	54.8	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	47.6	65.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	65.1	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	622.4	-69.6	-7.6	7.4	46.5	Cumple
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	30x40	10.75 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	13.0	65.1	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	65.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	479.5	71.8	10.0	5.8	54.8	Cumple
		Cabeza	Cumple	Cumple	56.5	60.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	60.6	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	630.3	60.3	13.9	7.6	46.3	Cumple
		8.2 m	Cumple	Cumple	56.2	63.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	63.5	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	650.8	-121.8	0.1	-8.4	82.9	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	56.2	63.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	63.5	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	855.4	-94.4	0.3	-11.2	61.4	Cumple
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	30x40	Cabeza	Cumple	Cumple	29.4	90.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	90.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	928.1	-72.1	27.9	-13.8	42.6	Cumple
		6.75 m	Cumple	Cumple	29.4	90.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	90.0	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	1292.9	-37.5	50.5	-25.4	22.8	Cumple
		4.3 m	Cumple	Cumple	29.4	90.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	90.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	928.1	-72.1	27.9	-13.8	42.6	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	29.4	85.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	85.7	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	1292.9	-37.5	50.5	-25.4	22.8	Cumple
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	30x40	Cabeza	Cumple	Cumple	29.0	95.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	95.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1235.8	-67.7	14.7	-9.6	40.8	Cumple
		2.85 m	Cumple	Cumple	28.8	98.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.6	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	1770.6	-34.8	27.8	-17.9	21.7	Cumple
		0.5 m	Cumple	Cumple	28.8	98.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1244.7	72.4	-18.9	-9.8	40.4	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	28.8	98.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.6	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	1811.3	51.1	-32.2	-16.9	28.3	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	35x60	-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	7.6	98.6	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	98.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1244.7	72.4	-18.9	-9.8	40.4	Cumple
		Cabeza	Cumple	Cumple	23.3	64.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	64.6	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	1811.3	51.1	-32.2	-16.9	28.3	Cumple
		-0.95 m	Cumple	Cumple	23.3	64.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	64.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1499.8	-86.3	22.1	-6.3	52.3	Cumple
		-3.15 m	Cumple	Cumple	23.3	64.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	64.6	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	2270.7	-70.4	43.6	-18.2	18.4	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	23.3	63.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	63.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1499.8	-86.3	22.1	-6.3	52.3	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	2270.7	-70.4	43.6	-18.2	18.4	Cumple
PSot - 3.75	35x60	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	5.3	63.2	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	63.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1516.8	86.4	1.2	-6.3	52.3	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	2238.5	-59.8	-23.3	-22.2	-3.7	Cumple

Notas:  
(1) La comprobación no procede  
(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
(3) PP+CM+0.3-Qa+0.3-SX-SY  
(4) 1.35-PP+1.35-CM+1.05-Qa+1.5-V(+Yexc. +)  
(5) 1.35-PP+1.35-CM+1.05-Qa+1.5-V(+Yexc. -)  
(6) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(+Yexc. +)  
(7) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Yexc. +)  
(8) PP+CM+0.3-Qa+0.3-SY  
(9) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(+Yexc. -)  
(10) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Yexc. +)



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

## 2.13.- PD13

Sección de hormigón																
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos						
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp.	S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	M <sub>xx</sub> (kN-m)	M <sub>yy</sub> (kN-m)	Ox (kN)
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	25.2	31.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	31.5	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	266.3	3.4	22.2	-22.9	-3.2
		16.2 m	Cumple	Cumple	25.0	59.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	59.7	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	414.7	-11.2	4.3	-5.6	12.3
		14.5 m	Cumple	Cumple	25.0	59.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	59.7	G, S <sup>(3)</sup>	Q S., N,M S.	272.4	-5.5	-42.0	-22.9	-3.2
		Pie	Cumple	Cumple	25.0	59.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	59.7	G, S <sup>(3)</sup>	Q S., N,M S.	272.4	-5.5	-42.0	-22.9	-3.2
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	32.1	72.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	72.3	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	467.2	2.5	55.7	-37.8	-0.5
		13.05 m	Cumple	Cumple	31.9	73.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	73.6	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	720.5	-38.5	16.5	-10.4	28.4
		11.35 m	Cumple	Cumple	31.9	73.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	73.6	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	473.4	1.3	-50.4	-37.9	-0.4
		Pie	Cumple	Cumple	31.9	73.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	73.6	G, Q, S <sup>(5)</sup>	N,M S.	517.7	52.2	16.7	11.6	36.9
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	33.0	94.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	94.3	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	796.4	-52.4	-22.9	17.6	37.1
		9.9 m	Cumple	Cumple	33.0	94.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	94.3	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	1146.2	-43.9	6.0	-3.8	30.2
		8.2 m	Cumple	Cumple	33.0	94.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	94.3	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	796.4	-52.4	-22.9	17.6	37.1
		Pie	Cumple	Cumple	33.0	92.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	92.5	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	1154.5	40.7	-4.5	-3.8	30.2
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	30x40	Cabeza	Cumple	Cumple	32.8	98.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.9	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	1168.7	-81.2	-33.9	19.1	44.5
		6.75 m	Cumple	Cumple	32.8	98.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.9	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	1765.4	-33.6	-6.3	3.3	17.8
		4.3 m	Cumple	Cumple	32.8	98.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.9	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	1179.2	76.9	33.7	19.0	44.5
		Pie	Cumple	Cumple	32.8	98.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.9	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	1779.5	29.6	5.5	3.3	17.8
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	30x40	Cabeza	Cumple	Cumple	27.6	98.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.5	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	1547.2	-68.3	-25.8	15.8	41.1
		2.85 m	Cumple	Cumple	27.8	98.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.5	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	2432.6	-48.3	-5.5	3.8	32.0
		0.5 m	Cumple	Cumple	27.8	98.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.5	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	1557.6	74.2	28.2	15.5	41.5
		Pie	Cumple	Cumple	27.8	98.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.5	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	2443.1	45.9	13.3	6.9	23.0
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	35x50	-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	9.4	98.8	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	98.8	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	1557.6	74.2	28.2	15.5	41.5
		Cabeza	Cumple	Cumple	40.1	82.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	82.8	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	2443.1	45.9	13.3	6.9	23.0
		-0.95 m	Cumple	Cumple	40.1	82.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	82.8	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	1955.2	-142.5	-34.0	18.8	82.9
		-3.15 m	Cumple	Cumple	40.1	82.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	82.8	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	3098.9	-101.9	-37.0	17.0	32.9
PSot - 3.75	35x50	Pie	Cumple	Cumple	40.2	81.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	81.6	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	1972.3	131.5	28.2	18.8	83.1
		Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	12.3	81.6	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	81.6	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	3114.3	-62.9	9.4	11.2	0.1

Notas:  
(1) La comprobación no procede  
(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
(3) PP+CM-SX-0.3-SY  
(4) 1.35-PP+1.35-CM+1.05-Qa+1.5-V(+Yexc.-)  
(5) PP+CM+0.3-Qa+0.3-SY  
(6) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(+Yexc.-)  
(7) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(+Yexc.-)  
(8) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Yexc.-)



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

## 2.14.- PD14

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos							Estado
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Qx (kN)	Qy (kN)	
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	22.6	32.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	32.5	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	299.6	2.2	20.8	-21.6	-3.1	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	442.8	-4.6	6.4	-6.4	4.3	
		16.2 m	Cumple	Cumple	22.4	51.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	51.9	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	305.5	-4.7	-39.7	-21.6	-2.2	Cumple
										G, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	305.5	-4.8	-39.7	-21.6	-2.2	
		14.5 m	Cumple	Cumple	22.4	51.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	51.9	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	305.5	-4.7	-39.7	-21.6	-2.2	Cumple
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	30x30									G, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	305.5	-4.8	-39.7	-21.6	-2.2	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	22.4	51.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	51.9	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	305.5	-4.7	-39.7	-21.6	-2.2	Cumple
										G, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	305.5	-4.8	-39.7	-21.6	-2.2	
										G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	305.5	-4.7	-39.7	-21.6	-2.2	
										G, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	305.5	-4.8	-39.7	-21.6	-2.2	
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	31.5	71.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	71.1	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.,N,M S.	571.8	5.8	55.7	-39.0	-3.4	Cumple
										G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	578.0	-3.7	-53.6	-39.0	-3.4	Cumple
		13.05 m	Cumple	Cumple	31.5	71.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	71.8	G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	847.4	34.1	-9.6	-7.0	23.7	Cumple
										G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	578.0	-3.7	-53.6	-39.0	-3.4	Cumple
		11.35 m	Cumple	Cumple	31.5	71.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	71.8	G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	847.4	34.1	-9.6	-7.0	23.7	Cumple
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	30x40									G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	578.0	-3.7	-53.6	-39.0	-3.4	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	31.5	71.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	71.8	G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	847.4	34.1	-9.6	-7.0	23.7	Cumple
										G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	578.0	-3.7	-53.6	-39.0	-3.4	
										G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	578.0	-3.7	-53.6	-39.0	-3.4	
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	847.4	34.1	-9.6	-7.0	23.7	
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	30x50	Cabeza	Cumple	Cumple	31.3	91.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	91.0	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	951.6	-4.2	52.8	-38.4	3.3	Cumple
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	1405.8	-42.5	10.0	-7.6	30.6	Cumple
		9.9 m	Cumple	Cumple	31.4	92.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	92.2	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	957.8	5.2	-54.6	-38.4	3.4	Cumple
										G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	1486.5	22.9	-5.0	-3.0	15.8	Cumple
		8.2 m	Cumple	Cumple	31.4	92.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	92.2	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	957.8	5.2	-54.6	-38.4	3.4	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	35x50									G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	957.8	5.2	-54.6	-38.4	3.4	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	31.4	92.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	92.2	G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	1486.5	22.9	-5.0	-3.0	15.8	Cumple
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	Q,N,M	1923.6	-90.8	14.7	-8.6	50.0	Cumple
		6.75 m	Cumple	Cumple	36.2	99.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.6	G, Q, V <sup>(8)</sup>	Q,N,M	1923.6	-90.8	14.7	-8.6	50.0	Cumple
		4.3 m	Cumple	Cumple	36.2	99.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.6	G, Q, V <sup>(8)</sup>	Q,N,M	1923.6	-90.8	14.7	-8.6	50.0	Cumple
PPot - 3.75	35x50									G, Q, V <sup>(8)</sup>	Q,N,M	1937.7	86.8	-15.9	-8.6	50.0	Cumple
		Cabeza	Cumple	Cumple	49.7	98.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.4	G, Q, V <sup>(8)</sup>	Q	2522.0	-137.7	12.6	-7.3	82.5	Cumple
										G, Q, V <sup>(8)</sup>	N,M	2695.9	-62.3	8.8	-4.7	36.3	Cumple
		2.85 m	Cumple	Cumple	49.7	99.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.1	G, Q, V <sup>(8)</sup>	Q	2539.1	147.1	-12.8	-7.3	82.5	Cumple
		0.5 m	Cumple	Cumple	49.7	99.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.1	G, Q, V <sup>(8)</sup>	N,M	2713.0	63.0	-7.2	-4.7	36.3	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	35x50									G, Q, V <sup>(8)</sup>	N,M	2713.0	63.0	-7.2	-4.7	36.3	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	49.7	99.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.1	G, Q, V <sup>(8)</sup>	Q	2539.1	147.1	-12.8	-7.3	82.5	Cumple
										G, Q, V <sup>(8)</sup>	N,M	2713.0	63.0	-7.2	-4.7	36.3	Cumple
										G, Q, S <sup>(9)</sup>	Q S.	1699.5	141.2	-8.8	-5.0	79.5	Cumple
		-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	13.5	96.9	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	96.9	G, Q, V <sup>(8)</sup>	N,M	2713.0	63.0	-7.2	-4.7	36.3	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	35x50									G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1968.6	106.6	11.6	-9.0	-131.0	Cumple
		Cabeza	Cumple	Cumple	62.3	87.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	87.9	G, Q, V <sup>(10)</sup>	N,M	3309.2	-78.9	-2.8	1.8	4.3	Cumple
										G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1988.4	-325.6	-18.3	-9.0	-131.0	Cumple
		-3.15 m	Cumple	Cumple	62.3	93.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	93.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	2126.6	-326.3	-18.1	-9.0	-129.6	Cumple
										G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1988.4	-325.6	-18.3	-9.0	-131.0	Cumple
PSot - 3.75	35x50	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	15.3	93.1	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	93.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	2126.6	-326.3	-18.1	-9.0	-129.6	Cumple
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	2126.6	-326.3	-18.1	-9.0	-129.6	Cumple
<p><sup>(1)</sup> La comprobación no procede</p> <p><sup>(2)</sup> Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.</p> <p><sup>(3)</sup> PP+CM-SX-0.3-SY</p> <p><sup>(4)</sup> 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Xexc.+)</p> <p><sup>(5)</sup> PP+CM+0.3-Qa-SX-0.3-SY</p> <p><sup>(6)</sup> 1.35-PP+1.35-CM+1.05-Qa+1.5-V(+Yexc.+)</p> <p><sup>(7)</sup> 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(+Xexc.-)</p> <p><sup>(8)</sup> 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Yexc.+)</p> <p><sup>(9)</sup> PP+CM+0.3-Qa+0.3-SX+SY</p> <p><sup>(10)</sup> 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(+Xexc.+)</p>																	



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

## 2.15.- PD15

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos							Estado
			Disp.	Arm.	Q (%)	N.M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	M <sub>xx</sub> (kN-m)	M <sub>yy</sub> (kN-m)	O <sub>x</sub> (kN)	O <sub>y</sub> (kN)	
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	22.8	35.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	35.9	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	318.3	2.3	21.9	-22.3	-3.3	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	483.3	-4.4	8.2	-8.2	3.9	
		16.2 m	Cumple	Cumple	22.6	58.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	58.0	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	324.3	-4.4	-40.7	-22.3	-2.0	Cumple
										G, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	324.6	-30.7	-25.5	-14.2	-15.9	
		14.5 m	Cumple	Cumple	22.6	58.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	58.0	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	324.3	-4.4	-40.7	-22.3	-2.0	Cumple
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	30x30									G, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	324.6	-30.7	-25.5	-14.2	-15.9	
		Pie	Cumple	Cumple	22.6	58.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	58.0	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	324.3	-4.4	-40.7	-22.3	-2.0	Cumple
										G, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	324.6	-30.7	-25.5	-14.2	-15.9	
										G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	324.3	-4.4	-40.7	-22.3	-2.0	Cumple
										G, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	324.6	-30.7	-25.5	-14.2	-15.9	
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	33.0	77.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	77.1	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	604.9	5.0	57.8	-41.0	-3.0	Cumple
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	902.5	-33.8	16.4	-12.2	24.6	
		13.05 m	Cumple	Cumple	33.0	79.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	79.1	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	611.1	-3.9	-57.1	-41.0	-3.4	Cumple
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	910.8	35.1	-17.7	-12.2	24.6	
		11.35 m	Cumple	Cumple	33.0	79.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	79.1	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	611.1	-3.9	-57.1	-41.0	-3.4	Cumple
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	30x40									G, Q, S <sup>(5)</sup>	N,M	910.8	35.1	-17.7	-12.2	24.6	
		Pie	Cumple	Cumple	33.0	79.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	79.1	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	611.1	-3.9	-57.1	-41.0	-3.4	Cumple
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	910.8	35.1	-17.7	-12.2	24.6	
										G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	995.9	-7.2	57.4	-41.3	5.6	Cumple
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	1483.7	-46.7	18.3	-12.7	33.7	
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	30x40									G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	1002.1	8.5	-58.3	-41.4	5.6	Cumple
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	1492.1	47.6	-17.1	-12.7	33.7	
		9.9 m	Cumple	Cumple	32.7	99.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.1	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	1002.1	8.5	-58.3	-41.4	5.6	Cumple
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	1492.1	47.6	-17.1	-12.7	33.7	
		8.2 m	Cumple	Cumple	32.7	99.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.1	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	1002.1	8.5	-58.3	-41.4	5.6	Cumple
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	35x40									G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	1492.1	47.6	-17.1	-12.7	33.7	
										G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	2066.3	-102.4	17.7	-10.4	54.0	Cumple
		Cabeza	Cumple	Cumple	34.4	94.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	94.1	G, Q, V <sup>(6)</sup>	Q	2751.1	111.0	-21.9	-12.6	57.5	Cumple
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	2938.8	97.6	-21.0	-12.3	49.8	Cumple
		2.85 m	Cumple	Cumple	34.4	99.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.2	G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	2938.8	97.6	-21.0	-12.3	49.8	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	40x70									G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	2938.8	97.6	-21.0	-12.3	49.8	Cumple
										G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q	2751.1	111.0	-21.9	-12.6	57.5	Cumple
		0.5 m	Cumple	Cumple	34.4	99.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.2	G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	2938.8	97.6	-21.0	-12.3	49.8	Cumple
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	2938.8	97.6	-21.0	-12.3	49.8	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	34.4	99.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.2	G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	2938.8	97.6	-21.0	-12.3	49.8	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	40x70									G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	2938.8	97.6	-21.0	-12.3	49.8	Cumple
										G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q	2153.1	97.2	-18.4	-10.5	51.0	Cumple
		-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	9.4	99.6	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	99.6	G, Q, V <sup>(6)</sup>	N,M	2938.8	97.6	-21.0	-12.3	49.8	Cumple
										G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	2285.0	-431.2	-15.2	17.0	276.7	Cumple
		Cabeza	Cumple	Cumple	77.0	75.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	77.0	G, Q, V <sup>(11)</sup>	N,M	3641.8	-361.5	1.3	2.6	117.8	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	40x70									G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	2285.0	-431.2	-15.2	17.0	276.7	Cumple
										G, Q, V <sup>(11)</sup>	N,M	3641.8	-361.5	1.3	2.6	117.8	Cumple
		-0.95 m	Cumple	Cumple	77.0	75.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	77.0	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	2285.0	-431.2	-15.2	17.0	276.7	Cumple
										G, Q, V <sup>(11)</sup>	N,M	3641.8	-361.5	1.3	2.6	117.8	Cumple
		-3.15 m	Cumple	Cumple	77.0	75.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	77.0	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	2285.0	-431.2	-15.2	17.0	276.7	Cumple
PSot - 3.75	40x70									G, Q, S <sup>(5)</sup>	N,M S.	2316.9	470.5	38.8	15.7	273.2	Cumple
										G, Q, S <sup>(5)</sup>	N,M S.	2315.6	-599.9	-36.2	-17.4	-197.2	Cumple
										G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	2316.9	470.5	38.8	15.7	273.2	Cumple
										G, Q, S <sup>(5)</sup>	N,M S.	2315.6	-599.9	-36.2	-17.4	-197.2	Cumple
										G, Q, S <sup>(5)</sup>	N,M S.	2315.6	-599.9	-36.2	-17.4	-197.2	Cumple

(1) La comprobación no procede

(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.

(3) PP+CM-SX-0.3-SY

(4) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Xexc.+)

(5) PP+CM+0.3-Qa-SX-0.3-SY

(6) 1.35-PP+1.35-CM+1.05-Qa+1.5-V(+Yexc.+)

(7) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(+Yexc.-)

(8) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(+Yexc.+)

(9) PP+CM+1.05-Qa+1.5-V(+Yexc.-)

(10) PP+CM+0.3-Qa+1.5-V(+Yexc.-)

(11) 1.25-PP+1.25-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Yexc.-)



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

## 2.16.- PD16

Sección de hormigón																
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos						
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp.	S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Qx (kN)
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	29.5	35.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	35.4		G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	141.4	-19.5	-10.8	8.4
		16.2 m	Cumple	Cumple	29.0	81.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	81.8		G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	149.1	-5.8	-23.2	20.5
		14.5 m	Cumple	Cumple	29.0	81.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	81.8		G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q S.,N,M S.	147.5	38.4	12.2	8.2
		Pie	Cumple	Cumple	29.0	81.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	81.8		G, Q, S <sup>(4)</sup>	Q S.,N,M S.	147.5	38.4	12.2	8.2
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	30x30	13.9 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	4.9	81.8	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	81.8		G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.,N,M S.	147.5	38.4	12.2	8.2
		Cabeza	Cumple	Cumple	33.4	64.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	64.5		G, Q, S <sup>(6)</sup>	Q S.,N,M S.	260.9	-39.3	-15.2	11.9
		11.35 m	Cumple	Cumple	33.2	67.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	67.3		G, Q, S <sup>(6)</sup>	Q S.	293.6	13.5	43.1	30.4
		Pie	Cumple	Cumple	33.2	67.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	67.3		G, Q, S <sup>(6)</sup>	N,M S.	267.1	39.2	18.3	12.0
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	34.3	79.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	79.6		G, Q, S <sup>(6)</sup>	Q S.	397.4	-49.5	-17.2	12.0
		9.9 m	Cumple	Cumple	34.3	79.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	79.6		G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	615.9	-40.5	-27.7	19.6
		8.2 m	Cumple	Cumple	34.3	79.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	79.6		G, Q, V <sup>(7)</sup>	Q S.	397.4	-49.5	-17.2	12.0
		Pie	Cumple	Cumple	34.2	78.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	78.0		G, Q, V <sup>(7)</sup>	N,M	615.9	-40.5	-27.7	19.6
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	24.4	95.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	95.9		G, Q, V <sup>(7)</sup>	Q,N,M	832.0	-43.3	-19.7	10.8
		6.75 m	Cumple	Cumple	24.4	95.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	95.9		G, Q, V <sup>(7)</sup>	Q,N,M	832.0	-43.3	-19.7	10.8
		4.3 m	Cumple	Cumple	24.4	95.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	95.9		G, Q, V <sup>(7)</sup>	Q,N,M	832.0	-43.3	-19.7	10.8
		Pie	Cumple	Cumple	24.4	94.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	94.0		G, Q, V <sup>(7)</sup>	Q,N,M	842.6	41.1	18.8	10.8
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	22.0	88.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	88.7		G, Q, V <sup>(7)</sup>	Q,N,M	1045.2	-32.5	-23.0	12.9
		2.85 m	Cumple	Cumple	22.0	90.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	90.4		G, Q, V <sup>(7)</sup>	Q,N,M	1055.5	35.1	21.6	12.9
		0.5 m	Cumple	Cumple	22.0	90.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	90.4		G, Q, V <sup>(7)</sup>	Q,N,M	1055.5	35.1	21.6	12.9
		Pie	Cumple	Cumple	22.0	90.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	90.4		G, Q, V <sup>(7)</sup>	Q,N,M	1055.5	35.1	21.6	12.9
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	30x35	-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	6.0	94.5	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	94.5		G, Q, V <sup>(8)</sup>	Q	819.6	33.3	17.0	10.4
		Cabeza	Cumple	Cumple	19.2	71.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	71.4		G, Q, S <sup>(9)</sup>	Q S.	849.7	37.1	-9.5	1.4
		-3.15 m	Cumple	Cumple	19.3	73.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	73.1		G, Q, V <sup>(10)</sup>	N,M	1434.3	13.3	-13.3	2.5
		Pie	Cumple	Cumple	19.3	73.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	73.1		G, Q, V <sup>(10)</sup>	N,M	1444.1	-20.0	-4.9	2.5
PSot - 3.75	30x35	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	5.7	73.1	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	73.1		G, S <sup>(11)</sup>	Q S.	809.1	-45.6	-5.4	0.8
											G, Q, V <sup>(10)</sup>	N,M	1444.1	-20.0	-4.9	2.5

Notes:  
(1) La comprobación no procede  
(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
(3) PP+CM+0.3 Qa-SX-0.3 SY  
(4) PP+CM+0.3 Qa-SX+0.3 SY  
(5) PP+CM+0.3 Qa+0.3 SX+SY  
(6) PP+CM+0.3 SX+SY  
(7) 1.35 PP+1.35 CM+1.05 Qa+1.5 V(+Yexc.+)   
(8) PP+CM+1.05 Qa+1.5 V(+Yexc.+)   
(9) 1.35 PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(+Yexc.-)   
(10) 1.35 PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.+)   
(11) PP+CM-SX-0.3 SY

Producido por una versión educativa de CYPE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

## 2.17.- PD17

Sección de hormigón																
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos						
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp.	S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	M <sub>xx</sub> (kN-m)	M <sub>yy</sub> (kN-m)	Q <sub>x</sub> (kN)
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	26.3	40.7	N.P. <sup>(2)</sup>		Cumple	40.7	G, S <sup>(1)</sup>	Q S.	362.7	26.5	-7.3	8.3
											G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	529.7	16.1	1.9	-15.5
		16.2 m	Cumple	Cumple	26.1	69.1	N.P. <sup>(2)</sup>		Cumple	69.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N,M S.	377.9	-47.5	15.6	8.2
		14.5 m	Cumple	Cumple	26.1	69.1	N.P. <sup>(2)</sup>		Cumple	69.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N,M S.	377.9	-47.5	15.6	8.2
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	30x30	Pie	Cumple	Cumple	26.1	69.1	N.P. <sup>(2)</sup>		Cumple	69.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N,M S.	377.9	-47.5	15.6	8.2
		Cabeza	Cumple	Cumple	38.8	95.2	N.P. <sup>(2)</sup>		Cumple	95.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	721.3	65.1	-19.1	12.7
											G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	716.1	46.7	-47.4	32.5
		13.05 m	Cumple	Cumple	38.8	95.2	N.P. <sup>(2)</sup>		Cumple	95.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	721.3	65.1	-19.1	12.7
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	30x30										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	716.1	46.7	-47.4	32.5
		11.35 m	Cumple	Cumple	38.8	95.2	N.P. <sup>(2)</sup>		Cumple	95.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	721.3	65.1	-19.1	12.7
											G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	716.1	46.7	-47.4	32.5
		Pie	Cumple	Cumple	38.8	92.4	N.P. <sup>(2)</sup>		Cumple	92.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	727.5	-65.4	16.4	12.7
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	60x40	Cabeza	Cumple	Cumple	44.3	96.5	N.P. <sup>(2)</sup>		Cumple	96.5	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1097.0	70.1	-19.3	17.8
											G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	1686.2	38.9	-9.4	12.5
		9.9 m	Cumple	Cumple	44.3	98.8	N.P. <sup>(2)</sup>		Cumple	98.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1103.2	-69.2	30.4	17.7
											G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	1694.5	-38.5	25.5	12.5
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	60x40	8.2 m	Cumple	Cumple	44.3	98.8	N.P. <sup>(2)</sup>		Cumple	98.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1103.2	-69.2	30.4	17.7
											G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	1694.5	-38.5	25.5	12.5
		Pie	Cumple	Cumple	44.3	98.8	N.P. <sup>(2)</sup>		Cumple	98.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1103.2	-69.2	30.4	17.7
											G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	1694.5	-38.5	25.5	12.5
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	60x40	7.6 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	11.4	99.7	N.P. <sup>(1)</sup>		Cumple	99.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1103.2	-69.2	30.4	17.7
											G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	1694.5	-38.5	25.5	12.5
		Cabeza	Cumple	Cumple	15.9	57.3	N.P. <sup>(2)</sup>		Cumple	57.3	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1647.4	70.2	-31.9	16.5
											G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	2589.9	30.9	-35.6	17.3
PSot - 3.75	60x40	6.6 m	Cumple	Cumple	15.9	57.3	N.P. <sup>(2)</sup>		Cumple	57.3	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1647.4	70.2	-31.9	16.5
											G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	2589.9	30.9	-35.6	17.3
		4.3 m	Cumple	Cumple	15.9	57.3	N.P. <sup>(2)</sup>		Cumple	57.3	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1647.4	70.2	-31.9	16.5
											G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	2589.9	30.9	-35.6	17.3
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	60x40	Pie	Cumple	Cumple	15.9	57.2	N.P. <sup>(2)</sup>		Cumple	57.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1654.5	-75.2	24.2	16.5
											G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	2600.0	-32.6	23.2	17.3
		Cabeza	Cumple	Cumple	12.6	75.2	N.P. <sup>(2)</sup>		Cumple	75.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	2130.7	60.3	-4.6	1.6
											G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	3435.0	40.6	-2.6	-0.9
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	60x40	2.85 m	Cumple	Cumple	12.6	75.5	N.P. <sup>(2)</sup>		Cumple	75.5	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	2140.8	-65.2	1.4	1.9
											G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	3444.5	-48.0	-10.4	-3.6
		0.5 m	Cumple	Cumple	12.6	75.5	N.P. <sup>(2)</sup>		Cumple	75.5	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	2140.8	-65.2	1.4	1.9
											G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	3444.5	-48.0	-10.4	-3.6
PSot - 3.75	60x40	Pie	Cumple	Cumple	12.6	75.5	N.P. <sup>(2)</sup>		Cumple	75.5	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	2140.8	-65.2	1.4	1.9
											G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	3444.5	-48.0	-10.4	-3.6
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	60x40	Cabeza	Cumple	Cumple	6.7	89.5	N.P. <sup>(2)</sup>		Cumple	89.5	G, Q, V <sup>(4)</sup>	Q	4068.0	36.3	11.7	-5.4
											G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	4089.0	31.9	7.4	-2.5
		-0.95 m	Cumple	Cumple	6.7	89.7	N.P. <sup>(2)</sup>		Cumple	89.7	G, Q, V <sup>(4)</sup>	Q	4077.9	-15.8	-6.0	-5.4
											G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	4098.9	-10.9	-1.0	-2.5
PSot - 3.75	60x40	-3.15 m	Cumple	Cumple	6.7	89.7	N.P. <sup>(2)</sup>		Cumple	89.7	G, Q, V <sup>(4)</sup>	Q	4077.9	-15.8	-6.0	-5.4
											G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	4098.9	-10.9	-1.0	-2.5
		Pie	Cumple	Cumple	6.7	89.7	N.P. <sup>(2)</sup>		Cumple	89.7	G, Q, V <sup>(4)</sup>	Q	4077.9	-15.8	-6.0	-5.4
											G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	4098.9	-10.9	-1.0	-2.5
PSot - 3.75	60x40	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	2.4	89.7	N.P. <sup>(1)</sup>		Cumple	89.7	G, Q, V <sup>(4)</sup>	Q	4077.9	-15.8	-6.0	-5.4
											G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	4098.9	-10.9	-1.0	-2.5

Notas:  
(1) La comprobación no procede  
(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
(3) PP+CM+0.3 SX+SY  
(4) 1.35 PP+1.35 CM+1.05 Qa+1.5 V(-Yexc.-)  
(5) PP+CM+0.3 Qa+0.3 SX+SY  
(6) 1.35 PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.-)  
(7) 1.35 PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(+Yexc.-)  
(8) 1.35 PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.-)  
(9) 1.35 PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(+Yexc.-)



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

## 2.18.- PD18

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos							Estado
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Qx (kN)	Qy (kN)	
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	51.4	37.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	51.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N,M S.	178.1	-4.9	-39.5	40.6	5.2	Cumple
		16.2 m	Cumple	Cumple	50.9	80.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	80.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N,M S.	184.2	9.7	74.1	40.6	5.2	Cumple
		14.5 m	Cumple	Cumple	50.9	80.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	80.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N,M S.	184.2	9.7	74.1	40.6	5.2	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	50.9	80.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	80.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N,M S.	184.2	9.7	74.1	40.6	5.2	Cumple
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	85.5	94.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	94.0	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	211.6	-15.1	-100.5	71.7	10.9	Cumple
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	229.8	-15.4	-102.6	73.2	11.2	Cumple
		13.05 m	Cumple	Cumple	85.5	94.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	94.0	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	211.6	-15.1	-100.5	71.7	10.9	Cumple
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	229.8	-15.4	-102.6	73.2	11.2	Cumple
	30x30	11.35 m	Cumple	Cumple	85.5	94.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	94.0	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	211.6	-15.1	-100.5	71.7	10.9	Cumple
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	229.8	-15.4	-102.6	73.2	11.2	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	84.8	93.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	93.4	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	217.7	15.5	100.2	71.7	10.9	Cumple
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	236.0	15.8	102.3	73.2	11.2	Cumple
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	30x30	10.75 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	18.6	93.4	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	93.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N,M S.	236.0	15.8	102.3	73.2	11.2	Cumple
		Cabeza	Cumple	Cumple	72.5	88.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	88.7	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	311.5	-15.9	-98.0	68.9	11.1	Cumple
										G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	1105.6	-6.2	-53.7	36.4	3.8	Cumple
		9.9 m	Cumple	Cumple	72.5	88.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	88.7	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	311.5	-15.9	-98.0	68.9	11.1	Cumple
	30x30									G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	1105.6	-6.2	-53.7	36.4	3.8	Cumple
		8.2 m	Cumple	Cumple	72.5	88.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	88.7	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	311.5	-15.9	-98.0	68.9	11.1	Cumple
										G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	1105.6	-6.2	-53.7	36.4	3.8	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	72.0	85.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	85.3	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	317.7	15.2	95.0	68.9	11.1	Cumple
	30x40									G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	1113.9	4.4	48.1	36.4	3.8	Cumple
		Cabeza	Cumple	Cumple	45.9	90.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	90.3	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	349.5	-18.9	-91.1	51.1	9.9	Cumple
										G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	1489.0	3.9	-44.8	25.1	-1.3	Cumple
		6.75 m	Cumple	Cumple	45.4	91.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	91.0	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	360.0	16.2	90.2	51.1	9.9	Cumple
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	30x40									G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	1503.2	-0.7	44.4	25.1	-1.3	Cumple
		4.3 m	Cumple	Cumple	45.4	91.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	91.0	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	360.0	16.2	90.2	51.1	9.9	Cumple
										G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	1503.2	-0.7	44.4	25.1	-1.3	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	45.4	91.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	91.0	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	360.0	16.2	90.2	51.1	9.9	Cumple
	30x40									G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	1503.2	-0.7	44.4	25.1	-1.3	Cumple
		Cabeza	Cumple	Cumple	30.2	99.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.2	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	489.8	-5.6	-73.9	42.4	4.2	Cumple
										G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	2192.2	3.3	-40.9	23.4	-1.4	Cumple
		2.85 m	Cumple	Cumple	30.0	99.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.8	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	500.0	8.9	72.6	42.4	4.2	Cumple
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	30x40									G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	2205.9	-1.4	39.9	23.4	-1.4	Cumple
		0.5 m	Cumple	Cumple	30.0	99.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.8	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	500.0	8.9	72.6	42.4	4.2	Cumple
										G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	2205.9	-1.4	39.9	23.4	-1.4	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	30.0	99.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.8	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	500.0	8.9	72.6	42.4	4.2	Cumple
	30x60									G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	2205.9	-1.4	39.9	23.4	-1.4	Cumple
		Cabeza	Cumple	Cumple	14.3	98.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.2	G, Q, V <sup>(5)</sup>	Q	2881.5	28.3	-47.8	20.4	-19.3	Cumple
										G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	2983.3	28.4	-39.9	15.6	-21.1	Cumple
		-0.95 m	Cumple	Cumple	14.3	99.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.2	G, Q, V <sup>(5)</sup>	Q	2899.5	-35.2	19.5	20.4	-19.3	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	30x60									G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	3001.4	-41.2	11.5	15.6	-21.1	Cumple
		-3.15 m	Cumple	Cumple	14.3	99.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.2	G, Q, V <sup>(5)</sup>	Q	2899.5	-35.2	19.5	20.4	-19.3	Cumple
										G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	3001.4	-41.2	11.5	15.6	-21.1	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	14.3	99.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.2	G, Q, V <sup>(5)</sup>	Q	2899.5	-35.2	19.5	20.4	-19.3	Cumple
	30x60									G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	3001.4	-41.2	11.5	15.6	-21.1	Cumple
		Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	3.4	99.2	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	99.2	G, Q, V <sup>(5)</sup>	Q, N,M	3001.4	-41.2	11.5	15.6	-21.1	Cumple

Nota:

(1) La comprobación no procede

(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.

(3) PP+CM+0.3-Qa+0.3-SY

(4) PP+CM+0.3-SY

(5) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(+Xexc.-)

(6) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(+Xexc.-)

(7) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Xexc.-)

(8) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Xexc.-)







# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

## 2.20.- PD20

Sección de hormigón																
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos						
			Disp.	Arm.	Q (%)	N, M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	M <sub>xx</sub> (kN-m)	M <sub>yy</sub> (kN-m)	Q <sub>x</sub> (kN)	Q <sub>y</sub> (kN)
P. Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	25.4	34.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	34.3	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	283.7	9.6	22.1	-22.5	-8.2
		16.2 m	Cumple	Cumple	25.2	63.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	63.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	N, M S.	284.2	12.9	20.3	-20.6	-11.5
		14.5 m	Cumple	Cumple	25.2	63.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	63.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	N, M S.	290.4	-19.3	-37.3	-20.6	-11.5
		Pie	Cumple	Cumple	25.2	63.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	63.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	289.9	-13.4	-40.7	-22.5	-8.2
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	34.2	78.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	78.3	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N, M S.	636.4	15.4	56.8	-40.9	-12.2
		13.05 m	Cumple	Cumple	34.2	81.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	81.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N, M S.	642.6	-18.9	-57.6	-40.9	-12.2
		11.35 m	Cumple	Cumple	34.2	81.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	81.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N, M S.	642.6	-18.9	-57.6	-40.9	-12.2
		Pie	Cumple	Cumple	34.2	81.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	81.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N, M S.	642.6	-18.9	-57.6	-40.9	-12.2
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	33.7	95.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	95.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1015.7	18.9	55.4	-39.4	-13.0
		9.9 m	Cumple	Cumple	33.7	95.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	95.7	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N, M	1513.1	28.4	11.9	-9.4	-19.0
		8.2 m	Cumple	Cumple	33.7	95.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	95.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1015.7	18.9	55.4	-39.4	-13.0
		Pie	Cumple	Cumple	33.8	91.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	91.7	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N, M	1521.4	-24.8	-14.6	-9.4	-19.0
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	30x40	Cabeza	Cumple	Cumple	30.4	94.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	94.3	G, Q, V <sup>(5)</sup>	Q	1978.5	65.0	13.7	-7.9	-41.9
		6.75 m	Cumple	Cumple	30.4	99.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.8	G, Q, V <sup>(5)</sup>	Q, N, M	1992.6	-83.8	-14.2	-7.9	-41.9
		4.3 m	Cumple	Cumple	30.4	99.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.8	G, Q, V <sup>(5)</sup>	Q, N, M	1992.6	-83.8	-14.2	-7.9	-41.9
		Pie	Cumple	Cumple	30.4	99.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.8	G, Q, V <sup>(5)</sup>	Q, N, M	1992.6	-83.8	-14.2	-7.9	-41.9
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	30x40	Cabeza	Cumple	Cumple	31.9	99.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.8	G, Q, V <sup>(6)</sup>	Q	2314.6	86.9	10.3	-5.9	-46.8
		2.85 m	Cumple	Cumple	31.9	99.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.8	G, Q, V <sup>(6)</sup>	N, M	2420.2	80.1	9.1	-5.3	-41.8
		0.5 m	Cumple	Cumple	31.9	99.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.8	G, Q, V <sup>(6)</sup>	Q	2328.3	-74.5	-10.2	-5.9	-46.8
		Pie	Cumple	Cumple	31.9	99.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.8	G, Q, V <sup>(6)</sup>	N, M	2406.8	-44.0	-11.5	-6.5	-31.1
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	40x60	-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	9.7	99.7	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	99.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1637.3	-73.6	-29.0	-16.3	-46.1
		Cabeza	Cumple	Cumple	45.7	61.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	61.5	G, Q, V <sup>(6)</sup>	N, M	2406.8	-44.0	-11.5	-6.5	-31.1
		-3.15 m	Cumple	Cumple	45.7	61.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	61.5	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1801.9	195.5	22.4	-14.7	-131.4
		Pie	Cumple	Cumple	45.7	61.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	61.5	G, Q, V <sup>(6)</sup>	N, M	2759.7	-143.6	-9.3	-5.5	-88.2
PSot - 3.75	40x60	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	11.3	69.6	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	69.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1816.5	-238.2	-26.2	-14.7	-131.4
										G, Q, V <sup>(6)</sup>	N, M	2759.7	-143.6	-9.3	-5.5	-88.2

Producción por una versión educativa de CYPE

<sup>(1)</sup> La comprobación no procede  
<sup>(2)</sup> Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
<sup>(3)</sup> PP+CM+0.3 Qa-SK-0.3 SY  
<sup>(4)</sup> 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Yexc.+)  
<sup>(5)</sup> 1.35-PP+1.35-CM+1.05-Qa+1.5-V(-Yexc.+)  
<sup>(6)</sup> 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Yexc.-)



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

## 2.21.- PD21

Sección de hormigón																
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos						
			Disp.	Arm.	Q (%)	N, M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	M <sub>xx</sub> (kN-m)	M <sub>yy</sub> (kN-m)	Q <sub>x</sub> (kN)	Q <sub>y</sub> (kN)
P. Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	26.7	37.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	37.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	303.9	12.6	23.2	-23.2	-11.2
		16.2 m	Cumple	Cumple	26.4	71.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	71.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	N, M S.	308.1	20.4	16.6	-16.5	-19.4
		14.5 m	Cumple	Cumple	26.4	71.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	71.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	N, M S.	310.1	-18.7	-41.9	-23.3	-11.2
		Pie	Cumple	Cumple	26.4	71.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	71.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	N, M S.	314.3	-34.4	-30.1	-16.7	-19.6
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	310.1	-18.7	-41.9	-23.3	-11.2
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	36.6	84.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	84.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N, M S.	672.3	21.2	58.6	-42.6	-16.4
		13.05 m	Cumple	Cumple	36.6	89.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	89.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N, M S.	678.5	-24.7	-60.6	-42.6	-16.4
		11.35 m	Cumple	Cumple	36.6	89.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	89.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N, M S.	678.5	-24.7	-60.6	-42.6	-16.4
		Pie	Cumple	Cumple	36.6	89.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	89.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N, M S.	678.5	-24.7	-60.6	-42.6	-16.4
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	1070.0	24.1	58.6	-41.4	-16.6
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	36.3	99.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.3	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N, M	1567.7	30.5	18.6	-13.0	-20.6
		9.9 m	Cumple	Cumple	36.3	99.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.3	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N, M	1567.7	30.5	18.6	-13.0	-20.6
		8.2 m	Cumple	Cumple	36.3	99.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.3	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N, M	1567.7	30.5	18.6	-13.0	-20.6
		Pie	Cumple	Cumple	36.3	95.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	95.7	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N, M	1576.1	-27.3	-17.9	-13.0	-20.6
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N, M	1576.1	-27.3	-17.9	-13.0	-20.6
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	35x40	Cabeza	Cumple	Cumple	29.7	82.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	82.2	G, Q, V <sup>(5)</sup>	Q, N, M	2100.2	70.8	16.1	-10.1	-45.3
		6.75 m	Cumple	Cumple	29.7	87.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	87.1	G, Q, V <sup>(5)</sup>	Q, N, M	2114.3	-90.1	-19.9	-10.1	-45.3
		4.3 m	Cumple	Cumple	29.7	87.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	87.1	G, Q, V <sup>(5)</sup>	Q, N, M	2114.3	-90.1	-19.9	-10.1	-45.3
		Pie	Cumple	Cumple	29.7	87.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	87.1	G, Q, V <sup>(5)</sup>	Q, N, M	2114.3	-90.1	-19.9	-10.1	-45.3
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	35x40	Cabeza	Cumple	Cumple	31.9	99.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.6	G, Q, V <sup>(5)</sup>	Q, N, M	2529.9	91.2	19.4	-11.0	-50.1
		2.85 m	Cumple	Cumple	31.9	99.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.6	G, Q, V <sup>(5)</sup>	Q, N, M	2529.9	91.2	19.4	-11.0	-50.1
		0.5 m	Cumple	Cumple	31.9	99.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.6	G, Q, V <sup>(5)</sup>	Q, N, M	2529.9	91.2	19.4	-11.0	-50.1
		Pie	Cumple	Cumple	31.9	87.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	87.3	G, Q, V <sup>(5)</sup>	Q	2543.6	-81.8	-18.4	-11.0	-50.1
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	35x55	-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	8.1	88.5	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	88.5	G, S <sup>(6)</sup>	Q S.	1670.1	-84.2	-14.8	-8.8	-50.1
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N, M	2666.3	-66.9	-18.6	-11.0	-42.2
		Cabeza	Cumple	Cumple	52.5	84.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	84.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	2003.3	186.1	20.2	-12.7	-123.4
		-0.95 m	Cumple	Cumple	52.5	84.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	84.4	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N, M	3071.8	133.6	14.6	-7.2	-79.3
		-3.15 m	Cumple	Cumple	52.5	84.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	84.4	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N, M	3071.8	133.6	14.6	-7.2	-79.3
		Pie	Cumple	Cumple	52.4	84.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	84.0	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N, M	3071.8	133.6	14.6	-7.2	-79.3
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N, M	3089.8	-128.1	-9.0	-7.2	-79.3
PSot - 3.75	35x55	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	19.6	97.0	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	97.0	G, Q, V <sup>(4)</sup>	Q, N, M	3089.8	-128.1	-9.0	-7.2	-79.3

Notas:  
(1) La comprobación no procede  
(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
(3) PP+CM+0.3-Qa-SX-0.3-SY  
(4) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Yexc. +)  
(5) 1.35-PP+1.35-CM+1.05-Qa+1.5-V(-Yexc. +)  
(6) PP+CM+0.3-SX-SY

Producido por la versión educativa de CYPE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

## 2.22.- PD22

Sección de hormigón																
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos						
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Qx (kN)	Qy (kN)
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	30.1	38.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	38.9	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	134.1	22.5	-5.2	4.7	-22.0
		16.2 m	Cumple	Cumple	29.7	83.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	83.7	G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	135.6	12.9	-19.8	17.9	-11.9
		14.5 m	Cumple	Cumple	29.7	83.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	83.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.,N,M S.	140.3	-39.1	8.0	4.7	-22.0
		Pie	Cumple	Cumple	29.7	83.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	83.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.,N,M S.	140.3	-39.1	8.0	4.7	-22.0
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	36.7	54.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	54.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	294.8	-5.0	-46.9	34.7	3.2
		13.05 m	Cumple	Cumple	36.4	57.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	57.1	G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	413.5	27.6	-26.2	19.4	-20.2
		11.35 m	Cumple	Cumple	36.4	57.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	57.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	301.0	3.8	50.3	34.7	3.2
		Pie	Cumple	Cumple	36.4	57.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	57.1	G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	421.8	-29.1	28.1	19.4	-20.2
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	32.5	73.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	73.3	G, Q, V <sup>(5)</sup>	Q,N,M	661.6	38.7	-31.1	21.2	-27.7
		9.9 m	Cumple	Cumple	32.5	73.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	73.3	G, Q, V <sup>(5)</sup>	Q,N,M	661.6	38.7	-31.1	21.2	-27.7
		8.2 m	Cumple	Cumple	32.5	73.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	73.3	G, Q, V <sup>(5)</sup>	Q,N,M	661.6	38.7	-31.1	21.2	-27.7
		Pie	Cumple	Cumple	32.5	71.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	71.6	G, Q, V <sup>(5)</sup>	Q,N,M	669.9	-38.8	28.2	21.2	-27.7
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	20.4	79.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	79.5	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	565.7	-36.4	-21.4	12.5	21.8
		6.75 m	Cumple	Cumple	20.4	93.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	93.6	G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	897.1	28.2	-24.8	14.4	-15.1
		4.3 m	Cumple	Cumple	20.4	93.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	93.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	573.4	40.8	23.0	12.5	21.7
		Pie	Cumple	Cumple	20.4	93.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	93.6	G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	833.4	29.1	28.4	15.4	14.9
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	26.2	96.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.0	G, Q, V <sup>(5)</sup>	Q	1125.0	-31.2	-34.4	19.1	19.2
		2.85 m	Cumple	Cumple	26.2	96.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.5	G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	1211.7	-22.6	-37.5	20.7	14.1
		0.5 m	Cumple	Cumple	26.2	96.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.5	G, Q, V <sup>(5)</sup>	Q	1135.3	35.2	31.4	19.1	19.2
		Pie	Cumple	Cumple	26.2	96.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.5	G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	1222.0	26.1	34.1	20.7	14.1
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	30x35	-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	7.6	99.7	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	99.7	G, Q, V <sup>(5)</sup>	Q	1135.3	35.2	31.4	19.1	19.2
		Cabeza	Cumple	Cumple	18.0	89.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	89.0	G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	1222.0	26.1	34.1	20.7	14.1
		-3.15 m	Cumple	Cumple	17.7	90.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	90.4	G, S <sup>(6)</sup>	Q S.	938.8	37.0	-2.8	-2.7	-25.2
		Pie	Cumple	Cumple	17.7	90.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	90.4	G, S <sup>(6)</sup>	N,M	1608.8	11.1	-13.6	2.2	-9.1
PSot - 3.75	30x35	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	5.4	90.4	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	90.4	G, S <sup>(6)</sup>	Q S.	940.4	-45.2	-11.5	-2.5	-24.7
										G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	1618.6	-18.9	-6.2	2.2	-9.1

Producción por una versión educativa de CYPE

1) La comprobación no procede  
2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
3) PP+CM+0.3-Qa+0.3-SX+SY  
4) 1.35-PP+1.35-CM+1.05-Qa+1.5-V(-Yexc.+)  
5) 1.35-PP+1.35-CM+1.05-Qa+1.5-V(+Yexc.+)  
6) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Yexc.+)  
7) PP+CM-SX-0.3-SY  
8) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Yexc.+)





# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

## 2.24.- PD24

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos							Estado
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Ox (kN)	Oy (kN)	
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	12.6	50.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	50.4	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	366.1	-14.8	-6.1	5.1	12.2	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	713.3	-6.0	0.4	-0.8	3.9	
		2.85 m	Cumple	Cumple	12.5	54.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	54.0	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	373.6	27.2	11.4	5.1	12.2	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	699.8	21.7	1.1	0.7	10.1	
		0.5 m	Cumple	Cumple	12.5	54.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	54.0	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	373.6	27.2	11.4	5.1	12.2	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	699.8	21.7	1.1	0.7	10.1	
		Pie	Cumple	Cumple	12.5	54.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	54.0	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	373.6	27.2	11.4	5.1	12.2	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	699.8	21.7	1.1	0.7	10.1	
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	13.9	88.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	88.3	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	722.7	21.8	11.6	-7.8	-15.4	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	1248.8	2.9	2.8	-1.9	-5.0	
		-0.95 m	Cumple	Cumple	13.9	89.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	89.0	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	730.3	-28.9	-14.2	-7.8	-15.4	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	1258.6	-13.6	-3.4	-1.9	-5.0	
		-3.15 m	Cumple	Cumple	13.9	89.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	89.0	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	730.3	-28.9	-14.2	-7.8	-15.4	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	1258.6	-13.6	-3.4	-1.9	-5.0	
		Pie	Cumple	Cumple	13.9	89.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	89.0	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	730.3	-28.9	-14.2	-7.8	-15.4	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	1258.6	-13.6	-3.4	-1.9	-5.0	
PSot - 3.75	30x30	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	3.1	89.0	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	89.0	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	730.3	-28.9	-14.2	-7.8	-15.4	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	1258.6	-13.6	-3.4	-1.9	-5.0	
Notas: <sup>(1)</sup> La comprobación no procede <sup>(2)</sup> Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado. <sup>(3)</sup> PP+CM+SX+0.3 SY <sup>(4)</sup> 1.35 PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc. +) <sup>(5)</sup> 1.35 PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(+Yexc. +) <sup>(6)</sup> PP+CM-SX-0.3 SY																	

## 2.25.- PD25

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos							Estado
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Ox (kN)	Oy (kN)	
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	13.8	37.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	37.0	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	284.4	-12.4	-8.7	7.4	10.7	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	524.4	0.6	-0.8	0.6	-0.5	
		2.85 m	Cumple	Cumple	13.7	43.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	43.5	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	292.0	24.4	17.0	7.4	10.7	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	483.2	22.5	6.0	2.7	9.8	
		0.5 m	Cumple	Cumple	13.7	43.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	43.5	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	292.0	24.4	17.0	7.4	10.7	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	483.2	22.5	6.0	2.7	9.8	
		Pie	Cumple	Cumple	13.7	43.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	43.5	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	292.0	24.4	17.0	7.4	10.7	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	483.2	22.5	6.0	2.7	9.8	
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	18.1	76.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	76.1	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	627.4	32.0	9.9	-7.2	-21.4	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	1057.2	10.8	-1.7	0.0	-9.2	
		-0.95 m	Cumple	Cumple	18.1	76.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	76.1	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	627.4	32.0	9.9	-7.2	-21.4	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	1057.2	10.8	-1.7	0.0	-9.2	
		-3.15 m	Cumple	Cumple	18.1	76.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	76.1	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	627.4	32.0	9.9	-7.2	-21.4	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	1057.2	10.8	-1.7	0.0	-9.2	
		Pie	Cumple	Cumple	18.1	75.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	75.4	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	634.7	-38.5	-13.8	-7.2	-21.4	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	1067.1	-19.7	-1.8	0.0	-9.2	
PSot - 3.75	30x30	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	4.0	75.4	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	75.4	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	634.7	-38.5	-13.8	-7.2	-21.4	Cumple
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	1067.1	-19.7	-1.8	0.0	-9.2	
Notas: <sup>(1)</sup> La comprobación no procede <sup>(2)</sup> Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado. <sup>(3)</sup> PP+CM+SX+0.3 SY <sup>(4)</sup> 1.35 PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc. +) <sup>(5)</sup> 1.35 PP+1.35 CM+1.05 Qa+1.5 V(+Yexc. +) <sup>(6)</sup> PP+CM-SX-0.3 SY																	



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

## 2.26.- PD26

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos							Estado
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Qx (kN)	Oy (kN)	
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	14.1	45.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	45.4	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	363.2	7.5	15.8	-13.4	-6.2	Cumple
		2.85 m	Cumple	Cumple	14.0	50.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	50.0	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	613.6	4.0	9.9	-7.8	-3.1	Cumple
		0.5 m	Cumple	Cumple	14.0	50.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	50.0	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	370.7	-13.7	-30.5	-13.4	-6.1	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	14.0	50.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	50.0	G, Q, V <sup>(5)</sup>	N,M	595.5	-15.3	-17.2	-7.9	-6.8	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	22.5	85.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	85.6	G, Q, S <sup>(6)</sup>	Q.S.	750.5	39.3	18.8	-11.0	-25.8	Cumple
		-0.95 m	Cumple	Cumple	22.5	85.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	85.6	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	1168.3	16.6	15.3	-7.5	-12.3	Cumple
		-3.15 m	Cumple	Cumple	22.5	85.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	85.6	G, Q, S <sup>(6)</sup>	Q.S.	750.5	39.3	18.8	-11.0	-25.8	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	22.5	84.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	84.4	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	1168.3	16.6	15.3	-7.5	-12.3	Cumple
PSot - 3.75	30x30	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	5.0	84.4	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	84.4	G, Q, S <sup>(6)</sup>	Q.S.	757.8	-45.9	-17.5	-11.0	-25.8	Cumple
Notas: (1) La comprobación no procede (2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado. (3) PP+CM-SX-0.3-SY (4) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Yexc. +) (5) 1.35-PP+1.35-CM+1.05-Qa+1.5-V(-Yexc. +) (6) PP+CM+0.3-Qa-SX-0.3-SY																	

Producido por una versión educativa de CYPE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

## 2.27.- PD27

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos							Estado
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Ox (kN)	Oy (kN)	
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	31.9	41.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	41.3	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.,N,M S.	129.9	19.7	-14.1	15.1	-18.2	Cumple
		16.2 m	Cumple	Cumple	31.5	91.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	91.2	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	136.0	-31.4	28.3	15.1	-18.2	Cumple
		14.5 m	Cumple	Cumple	31.5	91.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	91.2	G, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	112.3	9.5	-37.9	-21.1	4.9	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	31.5	91.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	91.2	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	136.0	-31.4	28.3	15.1	-18.2	Cumple
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	52.8	78.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	78.5	G, S <sup>(5)</sup>	Q S.	189.0	-10.4	51.0	-37.1	7.1	Cumple
		13.05 m	Cumple	Cumple	52.8	78.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	78.5	G, S <sup>(5)</sup>	N,M S.	278.9	27.1	-51.9	37.1	-19.2	Cumple
		11.35 m	Cumple	Cumple	52.8	78.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	78.5	G, S <sup>(5)</sup>	Q S.	189.0	-10.4	51.0	-37.1	7.1	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	52.3	78.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	78.1	G, S <sup>(5)</sup>	N,M S.	278.9	27.1	-51.9	37.1	-19.2	Cumple
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	39.9	67.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	67.0	G, S <sup>(6)</sup>	Q S.	484.3	27.5	-58.1	42.9	-19.7	Cumple
		9.9 m	Cumple	Cumple	39.5	70.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	70.2	G, S <sup>(6)</sup>	N,M S.	500.6	28.1	-57.9	42.8	-20.1	Cumple
		8.2 m	Cumple	Cumple	39.5	70.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	70.2	G, S <sup>(6)</sup>	Q S.	490.5	-27.8	62.0	42.8	-19.8	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	39.5	70.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	70.2	G, S <sup>(6)</sup>	N,M S.	506.8	-28.2	62.0	42.7	-20.1	Cumple
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	28.8	94.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	94.4	G, Q, S <sup>(7)</sup>	Q S.	685.7	29.8	-54.9	30.2	-16.9	Cumple
		6.75 m	Cumple	Cumple	28.8	94.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	94.4	G, Q, S <sup>(7)</sup>	N,M S.	717.7	41.9	-43.6	22.9	-23.9	Cumple
		4.3 m	Cumple	Cumple	28.8	94.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	94.4	G, Q, S <sup>(7)</sup>	Q S.	685.7	29.8	-54.9	30.2	-16.9	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	28.8	91.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	91.3	G, Q, S <sup>(7)</sup>	N,M S.	725.5	-43.0	37.6	22.9	-23.9	Cumple
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	30x30	3.7 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	7.7	91.3	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	91.3	G, Q, S <sup>(8)</sup>	Q S.	693.6	-30.4	52.4	30.2	-16.9	Cumple
		Cabeza	Cumple	Cumple	17.6	61.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	61.3	G, S <sup>(8)</sup>	N,M S.	725.5	-43.0	37.6	22.9	-23.9	Cumple
		0.5 m	Cumple	Cumple	17.3	64.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	64.5	G, Q, V <sup>(8)</sup>	Q S.	457.2	-3.9	29.7	-19.3	4.7	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	17.3	64.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	64.5	G, Q, V <sup>(8)</sup>	N,M	1060.9	18.0	0.6	-3.1	-8.5	Cumple
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	30x30	-0.1 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	4.9	64.5	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	64.5	G, S <sup>(9)</sup>	Q S.	464.7	12.8	-36.4	-19.0	5.0	Cumple
		Cabeza	Cumple	Cumple	50.9	30.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	50.9	G, Q, S <sup>(9)</sup>	N,M S.	887.9	-32.1	10.2	6.7	-17.3	Cumple
		-0.95 m	Cumple	Cumple	50.9	30.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	50.9	G, Q, V <sup>(9)</sup>	Q,N,M	562.5	-4.2	-1.9	15.0	50.8	Cumple
		-3.2 m	Cumple	Cumple	14.3	28.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	28.3	G, Q, S <sup>(7)</sup>	Q S.	256.7	2.6	11.6	-8.0	-10.2	Cumple
PSot - 3.75	30x30	Pie	Cumple	Cumple	14.2	26.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	26.5	G, Q, V <sup>(9)</sup>	N,M	332.5	2.1	25.1	-6.1	-6.0	Cumple
		Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	3.3	26.5	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	26.5	G, Q, S <sup>(7)</sup>	Q S.	254.5	-3.0	7.1	-7.9	-10.0	Cumple
										G, Q, V <sup>(9)</sup>	O	332.0	-2.2	17.8	-7.1	-8.8	Cumple
										G, Q, V <sup>(9)</sup>	N,M	334.2	-1.2	21.8	-6.1	-6.0	Cumple

Notas:  
(1) La comprobación no procede  
(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
(3) PP+CM+0.3 SX+SY  
(4) PP+CM+0.3 SX+SY  
(5) PP+CM+0.3 Qa+0.3 SX+SY  
(6) 1.35 PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(-Yexc.-)  
(7) PP+CM+0.3 Qa-SX-0.3 SY  
(8) 1.35 PP+1.35 CM+1.5 Qa+0.9 V(+Yexc.-)  
(9) 1.35 PP+1.35 CM+1.05 Qa+1.5 V(-Yexc.+)



## 2.28.- PD28

Sección de hormigón																
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos						
			Disp.	Arm.	Q (%)	N.M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Qx (kN)	Qy (kN)
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	43.0	46.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	46.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	160.9	33.9	-10.4	8.9	-32.3
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M.S.	158.5	31.4	-15.8	14.5	-29.9
		16.2 m	Cumple	Cumple	42.5	86.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	86.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	167.0	-56.3	14.6	9.0	-32.2
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M.S.	164.7	-52.3	24.7	14.5	-29.9
		14.5 m	Cumple	Cumple	42.5	86.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	86.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	167.0	-56.3	14.6	9.0	-32.2
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	30x30									G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M.S.	164.7	-52.3	24.7	14.5	-29.9
		Pie	Cumple	Cumple	42.5	86.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	86.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	167.0	-56.3	14.6	9.0	-32.2
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M.S.	164.7	-52.3	24.7	14.5	-29.9
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	167.0	-56.3	14.6	9.0	-32.2
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M.S.	164.7	-52.3	24.7	14.5	-29.9
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	49.5	91.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	91.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	382.8	72.4	-17.0	11.9	-51.2
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M.S.	376.8	67.7	-26.3	18.3	-47.8
		13.05 m	Cumple	Cumple	49.5	91.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	91.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	382.8	72.4	-17.0	11.9	-51.2
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M.S.	376.8	67.7	-26.3	18.3	-47.8
		11.35 m	Cumple	Cumple	49.5	91.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	91.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	382.8	72.4	-17.0	11.9	-51.2
PS +7.60 (3.7 - 7.6 m)	30x30									G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M.S.	376.8	67.7	-26.3	18.3	-47.8
		Pie	Cumple	Cumple	49.1	87.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	87.3	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	389.0	-71.0	16.3	11.9	-51.2
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M.S.	383.0	-66.1	25.0	18.3	-47.8
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	389.0	-71.0	16.3	11.9	-51.2
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M.S.	383.0	-66.1	25.0	18.3	-47.8
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	30x40	10.75 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	10.8	87.3	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	87.3	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	389.0	-71.0	16.3	11.9	-51.2
		Cabeza	Cumple	Cumple	43.2	83.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	83.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M.S.	383.0	-66.1	25.0	18.3	-47.8
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S., N.M.S.	624.5	72.4	-16.2	10.8	-52.4
		8.2 m	Cumple	Cumple	43.2	86.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	86.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	630.4	-74.2	14.2	10.9	-52.3
		Pie	Cumple	Cumple	43.2	86.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	86.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M.S.	607.5	-73.1	-19.6	-12.3	-51.8
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	30x40									G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	630.4	-74.2	14.2	10.9	-52.3
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M.S.	607.5	-73.1	-19.6	-12.3	-51.8
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	685.6	28.2	43.6	-26.1	-13.5
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M.	1077.7	36.0	11.3	-10.3	-17.0
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	1077.7	36.0	11.3	-10.3	-17.0
PSot - 3.75	30x40	6.75 m	Cumple	Cumple	23.7	99.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	685.6	28.2	43.6	-26.1	-13.5
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M.	1077.7	36.0	11.3	-10.3	-17.0
		4.3 m	Cumple	Cumple	23.7	99.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	685.6	28.2	43.6	-26.1	-13.5
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M.	1077.7	36.0	11.3	-10.3	-17.0
		Pie	Cumple	Cumple	23.7	98.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	98.3	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	692.8	-19.5	-49.0	-26.1	-13.4
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	30x40									G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M.	1084.6	-23.3	-28.5	-12.2	-16.4
		3.7 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	6.9	97.6	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	97.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	809.5	-35.5	-23.8	-11.5	-23.5
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M.	1084.6	-23.3	-28.5	-12.2	-16.4
		Cabeza	Cumple	Cumple	31.9	72.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	72.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q	1475.1	53.8	23.0	-4.7	-39.9
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N.M.	1470.5	53.5	25.5	-6.5	-39.3
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	30x40	0.5 m	Cumple	Cumple	31.9	79.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	79.9	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q,N,M	1488.8	-83.7	6.7	-4.7	-39.9
		Pie	Cumple	Cumple	31.9	79.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	79.9	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q,N,M	1488.8	-83.7	6.7	-4.7	-39.9
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q,N,M	1815.8	76.2	-29.9	13.3	-31.1
		Cabeza	Cumple	Cumple	26.5	92.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	92.3	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q,N,M	1815.8	76.2	-29.9	13.3	-31.1
		-0.95 m	Cumple	Cumple	26.5	92.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	92.3	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q,N,M	1815.8	76.2	-29.9	13.3	-31.1
PSot - 3.75	30x40	-3.15 m	Cumple	Cumple	26.5	92.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	92.3	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q,N,M	1815.8	76.2	-29.9	13.3	-31.1
		Pie	Cumple	Cumple	26.5	83.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	83.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q	1828.9	-26.4	14.0	13.6	-30.4
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M	1833.7	-25.4	14.6	13.6	-30.4
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q	1828.9	-26.4	14.0	13.3	-31.1
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M	1833.7	-25.4	14.6	13.6	-30.4

## 2.29.- PD29

Sección de hormigón																
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos						
			Disp.	Arm.	Q (%)	N.M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Qx (kN)	Qy (kN)
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	20.0	60.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	60.8	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	415.8	9.6	24.5	-21.2	-6.7
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	770.9	14.7	20.1	-17.2	-10.7
		2.7 m	Cumple	Cumple	19.9	94.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	94.5	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	423.1	-12.6	-45.6	-21.2	-6.7
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	780.7	-20.6	-36.8	-17.2	-10.7
		0.5 m	Cumple	Cumple	19.9	94.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	94.5	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	423.1	-12.6	-45.6	-21.2	-6.7
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	30x30									G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	780.7	-20.6	-36.8	-17.2	-10.7
		Pie	Cumple	Cumple	19.9	94.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	94.5	G, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	423.1	-12.6	-45.6	-21.2	-6.7
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	423.1	-12.6	-45.6	-21.2	-6.7
		Cabeza	Cumple	Cumple	28.9	99.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	795.5	25.2	44.3	-28.2	-17.5
		-1.3 m	Cumple	Cumple	28.9	99.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	795.5	25.2	44.3	-28.2	-17.5
PSot - 3.75	30x30									G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	1311.5	19.8	42.5	-24.0	-11.3
		-3.15 m	Cumple	Cumple	28.9	99.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.0	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	1311.5	19.8	42.5	-24.0	-11.3
		Pie	Cumple	Cumple	28.9	76.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	76.2	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	795.5	25.2	44.3	-28.2	-17.5
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	1311.5	19.8	42.5	-24.0	-11.3
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	802.0	-26.5	-39.0	-28.2	-17.5
PSot - 3.75	30x30	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	9.0	76.2	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	76.2	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	1320.3	-13.4	-28.3	-24.0	-11.3
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q.S.	802.0	-26.5	-39.0	-28.2	-17.5

Notas:

<sup>(1)</sup> La comprobación no procede

<sup>(2)</sup> Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.

<sup>(3)</sup> PP+CM+0.3-Qa+0.3-SX+SY

<sup>(4)</sup> PP+CM+0.3-Qa-SX-0.3-SY

<sup>(5)</sup> 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Yexc.-)

<sup>(6)</sup> 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Yexc.+)





# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

## 2.30.- PD30

Sección de hormigón																
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos pésimos						
			Disp.	Arm.	Q (%)	N.M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Qx (kN)	Qy (kN)
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	25.8	61.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	61.5	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	370.8	-21.1	-26.0	21.1	17.3
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	619.2	-19.5	-28.3	20.5	14.8
		2.7 m	Cumple	Cumple	25.6	88.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	88.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N.M S.	378.1	35.9	43.5	21.1	17.3
		0.5 m	Cumple	Cumple	25.6	88.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	88.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N.M S.	378.1	35.9	43.5	21.1	17.3
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	30x30	Pie	Cumple	Cumple	25.6	88.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	88.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N.M S.	378.1	35.9	43.5	21.1	17.3
		Cabeza	Cumple	Cumple	17.3	96.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	670.0	-28.9	-23.6	12.3	17.6
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	1149.2	-5.8	-31.7	15.3	1.9
		-0.95 m	Cumple	Cumple	17.3	96.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	670.0	-28.9	-23.6	12.3	17.6
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	1149.2	-5.8	-31.7	15.3	1.9
		-3.15 m	Cumple	Cumple	17.3	96.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	96.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	670.0	-28.9	-23.6	12.3	17.6
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	1149.2	-5.8	-31.7	15.3	1.9
		Pie	Cumple	Cumple	17.3	79.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	79.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	677.2	29.2	16.8	12.3	17.6
PSot - 3.75	30x30	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	4.2	79.4	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	79.4	G, S <sup>(5)</sup>	Q S.	617.1	29.5	15.8	11.4	17.7
										G, Q, V <sup>(5)</sup>	N.M	1164.3	-4.5	18.3	14.9	-0.6

Notas:  
<sup>(1)</sup> La comprobación no procede  
<sup>(2)</sup> Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
<sup>(3)</sup> PP+CM+0.3-Qa+SX+0.3-SY  
<sup>(4)</sup> 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(+Yexc. +)  
<sup>(5)</sup> 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(+Yexc. +)  
<sup>(6)</sup> PP+CM+SX+0.3-SY

## 2.31.- PD31

Sección de hormigón																
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos pésimos						
			Disp.	Arm.	Q (%)	N.M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Qx (kN)	Qy (kN)
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	20.2	42.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	42.6	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	310.2	8.5	20.6	-18.2	-7.6
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	566.5	4.2	15.2	-12.4	-5.1
		2.7 m	Cumple	Cumple	20.0	61.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	61.6	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	317.5	-16.5	-39.3	-18.2	-7.5
		0.5 m	Cumple	Cumple	20.0	61.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	61.6	G, Q, S <sup>(5)</sup>	N.M S.	347.7	-16.7	-40.6	-18.8	-7.6
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	30x30	Pie	Cumple	Cumple	20.0	61.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	61.6	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	317.5	-16.5	-39.3	-18.2	-7.5
										G, Q, S <sup>(5)</sup>	N.M S.	347.7	-16.7	-40.6	-18.8	-7.6
		Cabeza	Cumple	Cumple	22.2	76.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	76.3	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	317.5	-16.5	-39.3	-18.2	-7.5
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M S.	347.7	-16.7	-40.6	-18.8	-7.6
		-0.95 m	Cumple	Cumple	22.2	76.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	76.3	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	591.5	37.8	23.2	-12.9	-24.5
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	990.3	21.9	19.9	-9.4	-13.5
		-3.15 m	Cumple	Cumple	22.2	76.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	76.3	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	591.5	37.8	23.2	-12.9	-24.5
		Pie	Cumple	Cumple	22.2	73.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	73.7	G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	990.3	21.9	19.9	-9.4	-13.5
PSot - 3.75	30x30	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	5.0	73.7	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	73.7	G, Q, S <sup>(5)</sup>	Q S.	598.8	-43.0	-19.4	-12.9	-24.5
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N.M	1000.1	-22.7	-11.1	-9.4	-13.5

Notas:  
<sup>(1)</sup> La comprobación no procede  
<sup>(2)</sup> Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
<sup>(3)</sup> PP+CM-SX-0.3-SY  
<sup>(4)</sup> 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Yexc. -)  
<sup>(5)</sup> PP+CM+0.3-Qa-SX-0.3-SY

## 2.32.- PD32

Sección de hormigón																
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos pésimos						
			Disp.	Arm.	Q (%)	N.M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Qx (kN)	Qy (kN)
PP +3.70 (-0.1 - 3.7 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	21.8	42.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	42.2	G, Q, V <sup>(3)</sup>	Q,N,M	325.5	16.2	-20.2	14.8	-13.6
		2.85 m	Cumple	Cumple	21.5	73.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	73.1	G, Q, V <sup>(3)</sup>	Q,N,M	335.8	-30.6	30.7	14.8	-13.6
		0.5 m	Cumple	Cumple	21.5	73.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	73.1	G, Q, V <sup>(3)</sup>	Q,N,M	335.8	-30.6	30.7	14.8	-13.6
		Pie	Cumple	Cumple	21.5	73.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	73.1	G, Q, V <sup>(3)</sup>	Q,N,M	335.8	-30.6	30.7	14.8	-13.6
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	31.9	67.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	67.1	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	338.9	50.2	-12.9	5.4	-31.6
										G, Q, V <sup>(5)</sup>	N.M	661.5	30.9	-30.7	14.2	-17.9
		-0.95 m	Cumple	Cumple	31.9	67.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	67.1	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	338.9	50.2	-12.9	5.4	-31.6
										G, Q, V <sup>(5)</sup>	N.M	661.5	30.9	-30.7	14.2	-17.9
		-3.15 m	Cumple	Cumple	31.9	67.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	67.1	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	338.9	50.2	-12.9	5.4	-31.6
										G, Q, V <sup>(5)</sup>	N.M	661.5	30.9	-30.7	14.2	-17.9
		Pie	Cumple	Cumple	30.9	58.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	58.4	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	344.7	-52.9	4.9	5.5	-30.9
										G, Q, S <sup>(6)</sup>	N.M S.	380.8	-53.7	6.0	6.4	-31.5
PSot - 3.75	30x30	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	6.6	58.4	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	58.4	G, Q, S <sup>(6)</sup>	Q S., N.M S.	380.8	-53.7	6.0	6.4	-31.5

Notas:  
<sup>(1)</sup> La comprobación no procede  
<sup>(2)</sup> Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
<sup>(3)</sup> 1.35-PP+1.35-CM+1.05-Qa+1.5-V(-Yexc. -)  
<sup>(4)</sup> PP+CM-SX-0.3-SY  
<sup>(5)</sup> 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Yexc. -)  
<sup>(6)</sup> PP+CM+0.3-Qa-SX-0.3-SY







# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

## 2.38.- PD38

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos							Estado
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Ox (kN)	Oy (kN)	
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	51.4	37.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	51.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.,N,M S.	87.8	30.7	-13.4	14.0	-32.1	Cumple
		16.2 m	Cumple	Cumple	50.8	76.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	76.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.,N,M S.	94.0	-59.1	25.8	14.0	-32.1	Cumple
		14.5 m	Cumple	Cumple	50.8	76.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	76.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.,N,M S.	94.0	-59.1	25.8	14.0	-32.1	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	50.8	76.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	76.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.,N,M S.	94.0	-59.1	25.8	14.0	-32.1	Cumple
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	77.1	100.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	100.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.,N,M S.	175.2	80.0	-35.8	25.7	-55.5	Cumple
		13.05 m	Cumple	Cumple	77.1	100.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	100.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.,N,M S.	175.2	80.0	-35.8	25.7	-55.5	Cumple
		11.35 m	Cumple	Cumple	77.1	100.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	100.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.,N,M S.	175.2	80.0	-35.8	25.7	-55.5	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	76.4	95.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	95.3	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.,N,M S.	181.4	-75.3	36.1	25.7	-55.5	Cumple
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	30x35	10.75 m	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	13.9	95.3	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	95.3	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.,N,M S.	181.4	-75.3	36.1	25.7	-55.5	Cumple
		Cabeza	Cumple	Cumple	59.8	69.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	69.1	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	264.7	78.3	-22.2	11.2	-58.0	Cumple
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	258.1	55.3	-46.8	30.8	-40.6	Cumple
		9.9 m	Cumple	Cumple	59.8	69.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	69.1	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	264.7	78.3	-22.2	11.2	-58.0	Cumple
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	258.1	55.3	-46.8	30.8	-40.6	Cumple
		8.2 m	Cumple	Cumple	59.8	69.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	69.1	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	264.7	78.3	-22.2	11.2	-58.0	Cumple
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	258.1	55.3	-46.8	30.8	-40.6	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	59.3	66.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	66.8	G, S <sup>(4)</sup>	Q S.	270.9	-83.9	9.1	11.2	-57.9	Cumple
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	392.9	-28.1	-68.4	-37.0	-20.2	Cumple
PSot - 3.75	30x35	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	12.9	85.0	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	85.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.,N,M S.	283.1	-85.1	8.1	10.8	-58.8	Cumple

Notas:  
(1) La comprobación no procede  
(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
(3) PP+CM+0.3 Qa+0.3 SX+SY  
(4) PP+CM+0.3 SX+SY  
(5) PP+CM+0.3 Qa+0.3 SX+SY

## 2.39.- PD39

Sección de hormigón																	
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos							Estado
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Ox (kN)	Oy (kN)	
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	39.0	36.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	39.0	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.,N,M S.	121.1	21.1	-16.0	16.7	-22.9	Cumple
		16.2 m	Cumple	Cumple	38.6	83.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	83.0	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.,N,M S.	127.3	-43.1	30.9	16.7	-22.9	Cumple
		14.5 m	Cumple	Cumple	38.6	83.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	83.0	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.,N,M S.	127.3	-43.1	30.9	16.7	-22.9	Cumple
		Pie	Cumple	Cumple	38.6	83.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	83.0	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.,N,M S.	127.3	-43.1	30.9	16.7	-22.9	Cumple
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	57.6	80.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	80.9	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	217.3	39.1	-58.4	40.3	-27.3	Cumple
										G, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	258.1	60.1	-39.8	27.7	-41.9	Cumple
		13.05 m	Cumple	Cumple	57.6	80.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	80.9	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	217.3	39.1	-58.4	40.3	-27.3	Cumple
										G, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	258.1	60.1	-39.8	27.7	-41.9	Cumple
		11.35 m	Cumple	Cumple	57.6	80.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	80.9	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	217.3	39.1	-58.4	40.3	-27.3	Cumple
										G, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	258.1	60.1	-39.8	27.7	-41.9	Cumple
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	30x30	Pie	Cumple	Cumple	57.0	75.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	75.9	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	223.5	-37.4	54.4	40.3	-27.3	Cumple
										G, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	264.3	-57.2	37.6	27.7	-41.9	Cumple
		Cabeza	Cumple	Cumple	53.6	74.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	74.0	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	299.1	37.7	-56.5	42.5	-28.1	Cumple
										G, Q, S <sup>(4)</sup>	N,M S.	318.6	39.4	-55.8	41.7	-29.4	Cumple
		9.9 m	Cumple	Cumple	53.2	82.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	82.0	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	305.3	-41.0	62.4	42.5	-28.1	Cumple
										G, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	308.1	-42.5	61.3	41.8	-29.1	Cumple
		8.2 m	Cumple	Cumple	53.2	82.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	82.0	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	305.3	-41.0	62.4	42.5	-28.1	Cumple
										G, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	308.1	-42.5	61.3	41.8	-29.1	Cumple
PSot - 3.75	30x30	Pie	Cumple	Cumple	53.2	82.0	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	82.0	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.	305.3	-41.0	62.4	42.5	-28.1	Cumple
										G, S <sup>(3)</sup>	N,M S.	308.1	-42.5	61.3	41.8	-29.1	Cumple
PSot - 3.75	30x30	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	11.6	82.0	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	82.0	G, S <sup>(3)</sup>	Q S.,N,M S.	308.1	-42.5	61.3	41.8	-29.1	Cumple

Notas:  
(1) La comprobación no procede  
(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
(3) PP+CM+0.3 Qa+0.3 SX+SY  
(4) PP+CM+0.3 SX+SY  
(5) PP+CM+0.3 Qa+0.3 SX+SY



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

## 2.40.- PD40

Sección de hormigón																
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos						
			Disp.	Arm.	O (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Qx (kN)	Qy (kN)
P.Cubierta +17.05 (13.9 - 17.05 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	45.0	50.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	50.4	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N, M S.	9.4	9.5	-24.3	24.5	-9.6
		16.2 m	Cumple	Cumple	44.4	92.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	92.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N, M S.	15.6	-17.4	44.4	24.5	-9.6
		14.5 m	Cumple	Cumple	44.4	92.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	92.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N, M S.	15.6	-17.4	44.4	24.5	-9.6
		Pie	Cumple	Cumple	44.4	92.6	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	92.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S., N, M S.	15.6	-17.4	44.4	24.5	-9.6
PC +13.90 (10.75 - 13.9 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	58.8	73.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	73.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	10.9	18.2	-51.0	32.5	-11.0
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N, M S.	10.4	18.0	-51.1	32.5	-10.8
		13.05 m	Cumple	Cumple	58.8	73.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	73.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	10.9	18.2	-51.0	32.5	-11.0
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N, M S.	10.4	18.0	-51.1	32.5	-10.8
		11.35 m	Cumple	Cumple	58.8	73.1	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	73.1	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	10.9	18.2	-51.0	32.5	-11.0
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N, M S.	10.4	18.0	-51.1	32.5	-10.8
		Pie	Cumple	Cumple	58.0	55.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	58.0	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	17.0	-12.6	40.1	32.5	-11.0
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N, M S.	17.2	-12.9	40.1	32.5	-11.1
PT +10.75 (7.6 - 10.75 m)	40x60	Cabeza	Cumple	Cumple	99.7	86.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.7	G, S <sup>(5)</sup>	Q S.	-4.0	66.2	-145.2	112.8	-53.2
										G, Q, S <sup>(5)</sup>	N, M S.	-2.8	66.1	-146.0	112.9	-52.9
		9.9 m	Cumple	Cumple	99.7	86.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.7	G, S <sup>(5)</sup>	Q S.	-4.0	66.2	-145.2	112.8	-53.2
										G, Q, S <sup>(5)</sup>	N, M S.	-2.8	66.1	-146.0	112.9	-52.9
		8.2 m	Cumple	Cumple	99.7	86.2	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.7	G, S <sup>(5)</sup>	Q S.	-4.0	66.2	-145.2	112.8	-52.9
										G, Q, S <sup>(5)</sup>	N, M S.	-2.8	66.1	-146.0	112.9	-52.9
		Pie	Cumple	Cumple	98.4	99.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	99.5	G, S <sup>(5)</sup>	Q S., N, M S.	11.9	-81.5	172.0	113.5	-52.4
										G, S <sup>(5)</sup>	Q S., N, M S.	11.9	-81.5	172.0	113.5	-52.4
PSot - 3.75	40x60	Arranque	No cumple <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	11.8	99.5	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	No cumple	G <sup>(6)</sup>	Disp.	59.6	29.6	7.4	17.8	13.5
										G, S <sup>(5)</sup>	Q S., N, M S.	11.9	-81.5	172.0	113.5	-52.4

Notas:  
(1) No existe suficiente espacio para anclar correctamente el arranque. La longitud de anclaje disponible (320 mm) es inferior a la mínima exigida por la norma (800 mm).  
(2) La comprobación no procede.  
(3) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
(4) PP+CM+0.3-Qa+0.3-SX+SY  
(5) PP+CM+0.3-SX+SY  
(6) PP+CM

## 2.41.- PD41

Sección de hormigón																
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos						
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Qx (kN)	Qy (kN)
+3.70 (-0.1 - 3.7 m)	30x30	Cabeza	Cumple	Cumple	30.9	42.9	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	42.9	G, Q, V <sup>(4)</sup>	Q, N, M	153.9	16.9	-23.5	17.9	-11.8
		2.85 m	Cumple	Cumple	30.3	74.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	74.4	G, Q, V <sup>(4)</sup>	Q	164.2	-23.6	38.3	17.9	-11.8
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N, M S.	104.5	6.5	46.1	20.5	2.0
		0.5 m	Cumple	Cumple	30.3	74.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	74.4	G, Q, V <sup>(4)</sup>	Q	164.2	-23.6	38.3	17.9	-11.8
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N, M S.	104.5	6.5	46.1	20.5	2.0
-0.10 (-3.75 - -0.1 m)	30x30	Pie	Cumple	Cumple	30.3	74.4	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	74.4	G, Q, V <sup>(4)</sup>	Q	164.2	-23.6	38.3	17.9	-11.8
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N, M S.	104.5	6.5	46.1	20.5	2.0
		Cabeza	Cumple	Cumple	33.0	43.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	43.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	223.0	38.7	-24.0	10.1	-28.6
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N, M	347.9	20.7	-47.6	23.9	-13.2
		-1.3 m	Cumple	Cumple	33.0	43.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	43.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	223.0	38.7	-24.0	10.1	-28.6
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N, M	347.9	20.7	-47.6	23.9	-13.2
		-3.15 m	Cumple	Cumple	33.0	43.7	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	43.7	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	223.0	38.7	-24.0	10.1	-28.6
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N, M	347.9	20.7	-47.6	23.9	-13.2
PSot - 3.75	30x30	Pie	Cumple	Cumple	32.6	31.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	32.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	229.5	-45.5	5.8	10.1	-28.4
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N, M S.	196.1	31.9	25.0	20.8	17.0
		Arranque	No cumple <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	8.1	31.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	No cumple	G <sup>(6)</sup>	Disp.	196.9	-6.6	14.2	14.3	-5.3
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	Q	356.7	-18.2	22.8	23.9	-13.2
										G, Q, S <sup>(3)</sup>	N, M S.	196.1	31.9	25.0	20.8	17.0

Notas:  
(1) No existe suficiente espacio para anclar correctamente el arranque. La longitud de anclaje disponible (710 mm) es inferior a la mínima exigida por la norma (790 mm).  
(2) La comprobación no procede.  
(3) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
(4) 1.35-PP+1.35-CM+1.05-Qa+1.5-V(-Yexc.+)  
(5) PP+CM+0.3-Qa+0.3-SX+SY  
(6) PP+CM+0.3-Qa-SX+0.3-SY  
(7) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Yexc.-)  
(8) PP+CM+0.3-Qa-SX+0.3-SY  
(9) PP+CM

## 2.42.- PDC1

Sección de hormigón																
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos						
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Qx (kN)	Qy (kN)
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	Diámetro 30	Cabeza	Cumple	Cumple	6.8	64.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	64.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	483.2	4.6	-0.1	-0.4	-5.7
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N, M	665.0	1.5	-0.8	0.7	-3.7
		-0.95 m	Cumple	Cumple	6.7	79.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	79.3	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	485.1	-13.9	-1.5	-0.4	-5.6
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N, M	672.7	-10.7	1.7	0.7	-3.7
		-3.15 m	Cumple	Cumple	6.7	79.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	79.3	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	485.1	-13.9	-1.5	-0.4	-5.6
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N, M	672.7	-10.7	1.7	0.7	-3.7
		Pie	Cumple	Cumple	6.7	79.3	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	79.3	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	485.1	-13.9	-1.5	-0.4	-5.6
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N, M	672.7	-10.7	1.7	0.7	-3.7
PSot - 3.75	Diámetro 30	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	1.8	79.3	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	79.3	G, S <sup>(5)</sup>	Q S.	449.0	-13.8	-1.5	-0.4	-5.6
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N, M	672.7	-10.7	1.7	0.7	-3.7

Notas:  
(1) La comprobación no procede.  
(2) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.  
(3) PP+CM+0.3-Qa-SX+0.3-SY  
(4) 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Yexc.-)  
(5) PP+CM-SX+0.3-SY



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

## 2.43.- PDC2

Sección de hormigón																
Tramo	Dimensión (cm)	Posición	Comprobaciones							Esfuerzos p <sub>s</sub> imos						
			Disp.	Arm.	Q (%)	N,M (%)	Disp. S.	Cap.	Aprov. (%)	Naturaleza	Comp.	N (kN)	Mxx (kN-m)	Myy (kN-m)	Qx (kN)	Qy (kN)
PB -0.10 (-3.75 - -0.1 m)	Diámetro 30	Cabeza	Cumple	Cumple	16.4	27.6	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	27.6	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.	107.5	10.6	4.2	-3.6	-7.4
										G, Q, V <sup>(4)</sup>	N,M	188.5	12.8	1.2	-0.4	-7.3
		-0.95 m	Cumple	Cumple	16.2	28.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	28.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.,N,M S.	113.2	-13.7	-7.6	-3.6	-7.4
		-3.15 m	Cumple	Cumple	16.2	28.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	28.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.,N,M S.	113.2	-13.7	-7.6	-3.6	-7.4
		Pie	Cumple	Cumple	16.2	28.8	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	28.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.,N,M S.	113.2	-13.7	-7.6	-3.6	-7.4
PSot - 3.75	Diámetro 30	Arranque	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	2.8	28.8	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	28.8	G, Q, S <sup>(3)</sup>	Q S.,N,M S.	113.2	-13.7	-7.6	-3.6	-7.4
<b>Notas:</b> <sup>(1)</sup> La comprobación no procede <sup>(2)</sup> Debido a las características de aceleración sísmica de la zona, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado. <sup>(3)</sup> PP+CM+0.3-Qa-SX-0.3-SY <sup>(4)</sup> 1.35-PP+1.35-CM+1.5-Qa+0.9-V(-Yexc.+)																

## ÍNDICE

1.- NOTACIÓN (PILARES).....	2
2.- VIGAS.....	2
2.1.- PSot - 3.75.....	2
2.2.- PB -0.10.....	3
2.3.- PP +3.70.....	7
2.4.- PS +7.60.....	13
2.5.- PT +10.75.....	18
2.6.- PC +13.90.....	26
2.7.- P.Cubierta +17.05.....	34







# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C,Sup.}$	$W_{k,C,Lat.Der.}$	$W_{k,C,Inf.}$	$W_{k,C,Lat.Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fs}$	
PD27 - PD23	x: 3.236 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD23 - B149	x: 1.409 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD41 - B148	x: 1.606 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
B148 - PD22	x: 8.402 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 8.402 m Cumple	x: 8.402 m Cumple	x: 8.402 m Cumple	x: 8.402 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD22 - PD16	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	x: 5.508 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD16 - PD8	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD8 - B147	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
Notación: s.: Fisuración por compresión $W_{k,C,Sup.}$ : Fisuración por tracción: Cara superior $W_{k,C,Lat.Der.}$ : Fisuración por tracción: Cara lateral derecha $W_{k,C,Inf.}$ : Fisuración por tracción: Cara inferior $W_{k,C,Lat.Izq.}$ : Fisuración por tracción: Cara lateral izquierda $\sigma_{sr}$ : Área mínima de armadura $V_{fs}$ : Fisuración por cortante x: Distancia al origen de la barra h: Coeficiente de aprovechamiento (%) N.P.: No procede								
Comprobaciones que no proceden (N.P.): (1) La comprobación no procede, ya que no hay ninguna armadura traccionada. (2) La comprobación no procede, ya que la tensión de tracción máxima en el hormigón no supera la resistencia a tracción del mismo. (3) No hay esfuerzos que produzcan tensiones normales para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.								

## 2.- PB -0.10

Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)																				Estado
	Disp.	Arm.	Q	Q.S.	N.M	N.M.S.	T <sub>1</sub>	T <sub>2</sub>	T <sub>3</sub>	T <sub>4</sub>	T <sub>5</sub>	T <sub>6</sub>	T <sub>7</sub>	T <sub>8</sub>	T <sub>9</sub>	T <sub>10</sub>	T <sub>11</sub>	T <sub>12</sub>	T <sub>13</sub>	T <sub>14</sub>	
PD27 - PD23	Cumple	Cumple	'0.000 m' $\eta = 62.6$	'0.000 m' $\eta = 89.7$	'PD37' $\eta = 69.9$	'PD37' $\eta = 74.9$	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE h = 89.7
PD23 - PD28	Cumple	Cumple	'5.434 m' $\eta = 64.5$	'5.646 m' $\eta = 60.1$	'5.954 m' $\eta = 70.4$	'5.954 m' $\eta = 65.6$	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE h = 70.4
PD28 - PD29	Cumple	Cumple	'0.000 m' Cumple	'2.486 m' $\eta = 45.9$	'2.486 m' $\eta = 30.3$	'PDC2' $\eta = 51.7$	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE h = 51.7
PD29 - PD41	Cumple	Cumple	'0.308 m' $\eta = 81.3$	'0.308 m' $\eta = 45.0$	'5.295 m' $\eta = 97.4$	'5.295 m' $\eta = 73.3$	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE h = 97.4
B149 - B144	Cumple	Cumple	'0.422 m' $\eta = 53.1$	'0.422 m' $\eta = 42.3$	'1.523 m' $\eta = 72.8$	'1.523 m' $\eta = 66.1$	'0.422 m' $\eta = 10.6$	'0.422 m' $\eta = 31.9$	'0.422 m' $\eta = 13.0$	'1.215 m' Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	'1.523 m' $\eta = 7.5$	N.P. <sup>(3)</sup>	'0.422 m' Cumple	'0.422 m' Cumple	'0.422 m' Cumple	'0.422 m' Cumple	'0.422 m' Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 74.5
B144 - B152	Cumple	Cumple	'0.308 m' $\eta = 29.0$	'0.308 m' $\eta = 22.1$	'B185' $\eta = 74.5$	'B185' $\eta = 49.9$	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE h = 85.0
B152 - B146	Cumple	Cumple	'0.000 m' $\eta = 85.0$	'0.000 m' $\eta = 51.3$	'1.685 m' $\eta = 44.5$	'1.685 m' $\eta = 23.5$	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE h = 85.0
B146 - PD9	Cumple	Cumple	'0.000 m' Cumple	'0.308 m' $\eta = 19.1$	'0.308 m' $\eta = 14.2$	'B184' $\eta = 28.7$	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE h = 28.7
PD9 - B146	Cumple	Cumple	'1.239 m' $\eta = 55.5$	'1.239 m' $\eta = 36.9$	'1.239 m' $\eta = 96.1$	'1.239 m' $\eta = 58.5$	'1.213 m' $\eta = 12.6$	'1.213 m' $\eta = 13.2$	'1.213 m' $\eta = 10.0$	'1.225 m' Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	'1.547 m' $\eta = 20.1$	N.P. <sup>(3)</sup>	'1.237 m' Cumple	'1.213 m' Cumple	'1.213 m' Cumple	'1.213 m' Cumple	'1.213 m' Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 96.1
PD18 - PD11	Cumple	Cumple	'0.308 m' $\eta = 66.2$	'0.308 m' $\eta = 42.7$	'PD9' $\eta = 79.1$	'PD9' $\eta = 41.7$	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE h = 79.1
PD11 - PD3	Cumple	Cumple	'7.016 m' $\eta = 85.3$	'7.016 m' $\eta = 54.5$	'7.238 m' $\eta = 91.7$	'7.238 m' $\eta = 59.3$	'6.418 m' $\eta = 12.8$	'6.418 m' $\eta = 17.8$	'6.418 m' $\eta = 7.8$	'6.418 m' Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	'7.324 m' $\eta = 24.5$	N.P. <sup>(3)</sup>	'6.691 m' Cumple	'6.418 m' Cumple	'6.418 m' Cumple	'6.418 m' Cumple	'6.418 m' Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 91.5
PD3 - PC41	Cumple	Cumple	'0.817 m' $\eta = 64.0$	'0.308 m' $\eta = 51.7$	'PD11' $\eta = 91.5$	'0.134 m' $\eta = 52.4$	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE h = 41.3
PC41 - PD12	Cumple	Cumple	'0.308 m' $\eta = 37.9$	'0.308 m' $\eta = 38.4$	'0.670 m' $\eta = 32.9$	'0.308 m' $\eta = 41.3$	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE h = 100.0
PD12 - PD4	Cumple	Cumple	'1.173 m' $\eta = 90.1$	'1.173 m' $\eta = 85.1$	'0.279 m' $\eta = 100.0$	'0.279 m' $\eta = 80.5$	'5.103 m' $\eta = 16.7$	'5.103 m' $\eta = 10.6$	'5.103 m' $\eta = 8.5$	'5.103 m' Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	'5.669 m' $\eta = 45.6$	N.P. <sup>(3)</sup>	'5.185 m' Cumple	'0.375 m' Cumple	'0.375 m' Cumple	'0.375 m' Cumple	'0.375 m' Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 70.7
PD4 - PD32	Cumple	Cumple	'0.884 m' $\eta = 57.6$	'0.308 m' $\eta = 44.3$	'PD12' $\eta = 70.7$	'PD4' $\eta = 66.6$	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	'5.785 m' $\eta = 7.1$	N.P. <sup>(3)</sup>	'5.785 m' $\eta = 5.2$	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE h = 76.4
PD32 - B160	Cumple	Cumple	'5.519 m' $\eta = 70.3$	'0.308 m' $\eta = 60.8$	'PD41' $\eta = 74.3$	'PD32' $\eta = 76.4$	'5.785 m' $\eta = 7.1$	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	'0.000 m' $\eta = 13.1$	N.P. <sup>(3)</sup>	'0.000 m' $\eta = 15.0$	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE h = 77.8
B160 - PD22	Cumple	Cumple	'0.308 m' $\eta = 39.7$	'0.308 m' $\eta = 28.1$	'PD32' $\eta = 77.8$	'PD32' $\eta = 54.4$	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	'0.000 m' $\eta = 13.1$	N.P. <sup>(3)</sup>	'0.000 m' $\eta = 15.0$	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE h = 94.5
PD22 - PD16	Cumple	Cumple	'5.908 m' $\eta = 94.5$	'5.908 m' $\eta = 61.0$	'6.216 m' $\eta = 83.2$	'6.216 m' $\eta = 59.1$	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE h = 85.6
PD16 - PD8	Cumple	Cumple	'0.308 m' $\eta = 83.7$	'0.308 m' $\eta = 68.1$	'PD22' $\eta = 67.9$	'PD22' $\eta = 67.9$	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE h = 91.1
PD8 - B158	Cumple	Cumple	'0.308 m' $\eta = 30.3$	'0.308 m' $\eta = 46.5$	'PD16' $\eta = 76.0$	'PD16' $\eta = 74.7$	'0.000 m' $\eta = 7.0$	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE h = 87.9
B158 - B159	Cumple	Cumple	'0.543 m' $\eta = 30.3$	'0.308 m' $\eta = 46.5$	'B158' $\eta = 62.8$	'B158' $\eta = 87.9$	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE h = 70.6
B159 - B160	Cumple	Cumple	'0.839 m' $\eta = 47.8$	'0.839 m' $\eta = 30.7$	'2.540 m' $\eta = 70.6$	'2.540 m' $\eta = 38.4$	'6.226 m' $\eta = 6.2$	'6.226 m' $\eta = 18.2$	'6.226 m' $\eta = 8.5$	'6.226 m' Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	'6.251 m' $\eta = 2.8$	N.P. <sup>(3)</sup>	'6.226 m' Cumple	'6.226 m' Cumple	'6.226 m' Cumple	'6.226 m' Cumple	'6.226 m' Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 82.5
B160 - B158	Cumple	Cumple	'2.978 m' $\eta = 65.4$	'2.978 m' $\eta = 38.2$	'B160' $\eta = 82.5$	'B160' $\eta = 45.3$	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE h = 45.8
B158 - B160	Cumple	Cumple	'2.978 m' $\eta = 65.4$	'2.978 m' $\eta = 38.2$	'B160' $\eta = 82.5$	'B160' $\eta = 45.3$	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE h = 45.8

Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)																				Estado
	Disp.	Arm.	Q	Q.S.	N.M	N.M.S.	T <sub>1</sub>	T <sub>2</sub>	T <sub>3</sub>	T <sub>4</sub>	T <sub>5</sub>	T <sub>6</sub>	T <sub>7</sub>	T <sub>8</sub>	T <sub>9</sub>	T <sub>10</sub>	T <sub>11</sub>	T <sub>12</sub>	T <sub>13</sub>	T <sub>14</sub>	
B189 - B188	Cumple	Cumple	'3.435 m' $\eta = 37.0$	'3.435 m' $\eta = 42.2$	'B188' $\eta = 27.8$	'B188' $\eta = 25.6$	'3.172 m' $\eta = 8.8$	'3.172 m' $\eta = 30.5$	'3.172 m' $\eta = 10.9$	'3.172 m' Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	'3.189 m' $\eta = 2.9$	N.P. <sup>(3)</sup>	'3.172 m' Cumple	'0.422 m' Cumple	'0.422 m' Cumple	'0.422 m' Cumple	'0.422 m' Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	'3.435 m' Cumple	CUMPLE h = 42.2
B157 - PD41	Cumple	Cumple	'3.052 m' $\eta = 47.3$	'3.052 m' $\eta = 35.8$	'3.176 m' $\eta = 41.2$	'3.176 m' $\eta = 34.0$	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE h = 47.3
B156 - PD29	Cumple	Cumple	'0.000 m' $\eta = 42.3$	'0.135 m' $\eta = 31.0$	'PD29' $\eta = 45.0$	'PD29' $\eta = 31.4$	'0.742 m' $\eta = 15.8$	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE h = 45.0
B157 - B158	Cumple	Cumple	'3.762 m' $\eta = 83.8$	'3.762 m' $\eta = 50.7$	'3.737 m' $\eta = 64.9$	'3.737 m' $\eta = 38.0$	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE h = 83.8



Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)										Estado	
	Disp.	Arm.	Q	Q S.	N,M	N,M S.	T <sub>c</sub>	TV <sub>x</sub>	TV <sub>y</sub>	Disp. S.		Cap. S
PD3 - B147	Cumple	Cumple	'0.214 m' η = 58.0	'0.214 m' η = 53.5	'B147' η = 93.0	'B147' η = 85.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	Error <sup>(1)</sup>	ERROR
PD4 - B150	Cumple	Cumple	'B150' η = 16.8	'PD4' η = 17.2	'PD4' η = 64.5	'PD4' η = 64.7	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 64.7
B160 - PD30	Cumple	Cumple	'0.178 m' η = 36.2	'0.178 m' η = 22.7	'0.178 m' η = 86.2	'0.178 m' η = 53.2	'0.112 m' η = 9.5	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.178 m' η = 31.2	N.P. <sup>(3)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 86.2
B158 - PD31	Cumple	Cumple	'B158' η = 14.0	'B158' η = 8.1	'0.120 m' η = 98.6	'0.120 m' η = 62.2	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 98.6

## Notación:

Disp.: Disposiciones relativas a las armaduras

Arm.: Armadura mínima y máxima

Q: Estado límite de agotamiento frente a cortante (combinaciones no sísmicas)

Q S.: Estado límite de agotamiento frente a cortante (combinaciones sísmicas)

N,M: Estado límite de agotamiento frente a solicitaciones normales (combinaciones no sísmicas)

N,M S.: Estado límite de agotamiento frente a solicitaciones normales (combinaciones sísmicas)

T<sub>c</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Compresión oblicua.

T<sub>st</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Tracción en el alma.

T<sub>sl</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Tracción en las armaduras longitudinales.

TNM<sub>x</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y esfuerzos normales. Flexión alrededor del eje X.

TV<sub>x</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje X. Compresión oblicua

TV<sub>y</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje Y. Compresión oblicua

TV<sub>st</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje X. Tracción en el alma.

TV<sub>sl</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje Y. Tracción en el alma.

T<sub>Geom</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Relación entre las dimensiones de la sección.

T<sub>Disp<sub>sl</sub></sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Separación entre las barras de la armadura longitudinal.

T<sub>Disp<sub>st</sub></sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Separación entre las barras de la armadura transversal.

Disp. S.: Criterios de diseño por sismo

Cap. S: Diseño por capacidad. Esfuerzo cortante en vigas.

x: Distancia al origen de la barra

h: Coeficiente de aprovechamiento (%)

N.P.: No procede

:-: -

## Comprobaciones que no proceden (N.P.):

<sup>(1)</sup> La comprobación del estado límite de agotamiento por torsión no procede, ya que no hay momento torsor.

<sup>(2)</sup> La comprobación no procede, ya que no hay interacción entre torsión y esfuerzos normales.

<sup>(3)</sup> Debido a las características de aceleración sísmica de la zona y ductilidad de diseño de la estructura, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.

<sup>(4)</sup> No hay interacción entre torsión y cortante para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.

<sup>(5)</sup> No hay esfuerzos que produzcan tensiones normales para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.

## Errores:

<sup>(1)</sup> No cumple: 'Diseño por capacidad. Esfuerzo cortante en vigas.'

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C,Sup.}$	$W_{k,C,Lat.Der.}$	$W_{k,C,Inf.}$	$W_{k,C,Lat.Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fis}$	
PD37 - PD27	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD27 - PD28	x: 5.954 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD28 - PDC2	x: 2.794 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PDC2 - PD29	x: 5.295 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B190 - PC41	x: 1.523 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B189 - B188	x: 2.172 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B185 - B144	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B149 - B152	x: 1.959 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B184 - B146	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B144 - PD9	x: 1.547 m Cumple	x: 1.547 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 1.463 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD9 - B146	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C,sup.}$	$W_{k,C,lat.Der.}$	$W_{k,C,inf.}$	$W_{k,C,lat.Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fis}$	
PD18 - PD11	x: 0 m Cumple	x: 7.324 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD11 - PD3	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD3 - B147	x: 0.214 m Cumple	x: 0.214 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 0.214 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC41 - PC41	x: 1.217 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC41 - PD12	x: 5.669 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD12 - PD4	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD4 - B150	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD41 - PD32	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD32 - B160	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B160 - PD22	x: 6.216 m Cumple	x: 6.216 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 6.216 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD22 - PD16	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD16 - PD8	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD8 - B158	x: 0.851 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B158 - PD41	x: 3.71 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B158 - B159	x: 3.107 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 3.107 m Cumple	x: 3.107 m Cumple	x: 3.107 m Cumple	x: 2.682 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B160 - B158	x: 0.269 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B158 - PD29	x: 0.793 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B159 - B160	x: 2.897 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B160 - PD30	x: 0.178 m Cumple	x: 0.178 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0.178 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B158 - PD31	x: 0.12 m Cumple	x: 0.12 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0.12 m Cumple	Cumple	CUMPLE

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C,sup.}$	$W_{k,C,lat.Der.}$	$W_{k,C,inf.}$	$W_{k,C,lat.Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fis}$	
B157 - B158	x: 3.762 m Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	Cumple	CUMPLE

## Notación:

$\sigma_c$ : Fisuración por compresión  
 $W_{k,C,sup.}$ : Fisuración por tracción: Cara superior  
 $W_{k,C,lat.Der.}$ : Fisuración por tracción: Cara lateral derecha  
 $W_{k,C,inf.}$ : Fisuración por tracción: Cara inferior  
 $W_{k,C,lat.Izq.}$ : Fisuración por tracción: Cara lateral izquierda  
 $\sigma_{sr}$ : Área mínima de armadura  
 $V_{fis}$ : Fisuración por cortante  
 $x$ : Distancia al origen de la barra  
 $h$ : Coeficiente de aprovechamiento (%)  
 $N.P.$ : No procede  
 $-$ : -

## Comprobaciones que no proceden (N.P.):

- <sup>(1)</sup> La comprobación no procede, ya que la tensión de tracción máxima en el hormigón no supera la resistencia a tracción del mismo.  
<sup>(2)</sup> La comprobación no procede, ya que no hay ninguna armadura traccionada.  
<sup>(3)</sup> No hay esfuerzos que produzcan tensiones normales para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Comprobaciones de flecha				
Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Mín.}(L/300, L/500 + 10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
PD37 - PD27	$f_{i,Q}: 0.25 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 16.63 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.37 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 18.39 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.38 \text{ mm}$	CUMPLE
PD27 - PD28	$f_{i,Q}: 0.74 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 17.01 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 3.83 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 19.85 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 3.05 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 14.88 \text{ mm}$	CUMPLE
PD28 - PDC2	$f_{i,Q}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 7.98 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.20 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 9.31 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.23 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 6.98 \text{ mm}$	CUMPLE
PDC2 - PD29	$f_{i,Q}: 0.34 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 13.00 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.98 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 13.77 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.84 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 10.45 \text{ mm}$	CUMPLE
B190 - PC41	$f_{i,Q}: 0.97 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.70 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 3.95 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 10.16 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 3.65 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.62 \text{ mm}$	CUMPLE
B189 - B188	$f_{i,Q}: 0.14 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 9.82 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.82 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 11.45 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.71 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 8.59 \text{ mm}$	CUMPLE
B185 - B144	$f_{i,Q}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 7.58 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.26 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 7.25 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.30 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 6.01 \text{ mm}$	CUMPLE
B149 - B152	$f_{i,Q}: 0.23 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 9.80 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.85 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 11.44 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.46 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 8.58 \text{ mm}$	CUMPLE
B184 - B146	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 7.11 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 0.51 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.77 \text{ mm}$	CUMPLE
B144 - PD9	$f_{i,Q}: 0.84 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.84 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 3.38 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 10.31 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 3.13 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.73 \text{ mm}$	CUMPLE
PD9 - B146	$f_{i,Q}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.52 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.33 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.11 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.23 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.08 \text{ mm}$	CUMPLE
PD18 - PD11	$f_{i,Q}: 1.73 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 20.92 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 8.66 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 24.41 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 7.79 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 18.31 \text{ mm}$	CUMPLE
PD11 - PD3	$f_{i,Q}: 0.15 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.05 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.90 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 9.61 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.69 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.04 \text{ mm}$	CUMPLE
PD3 - B147	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 0.61 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 0.71 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.54 \text{ mm}$	CUMPLE
PC41 - PC41	$f_{i,Q}: 0.09 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.00 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.54 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 7.00 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.45 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.25 \text{ mm}$	CUMPLE
PC41 - PD12	$f_{i,Q}: 1.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 16.20 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 5.36 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 18.90 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 4.68 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 14.17 \text{ mm}$	CUMPLE
PD12 - PD4	$f_{i,Q}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.98 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.50 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 8.37 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.19 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.55 \text{ mm}$	CUMPLE
PD4 - B150	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.39 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.11 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.25 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.15 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.44 \text{ mm}$	CUMPLE
PD41 - PD32	$f_{i,Q}: 0.24 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 15.33 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.40 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 18.26 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.03 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.24 \text{ mm}$	CUMPLE
PD32 - B160	$f_{i,Q}: 0.84 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 22.08 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 3.45 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 25.46 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 3.16 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 19.32 \text{ mm}$	CUMPLE
B160 - PD22	$f_{i,Q}: 1.94 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 22.08 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 8.65 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 25.46 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 7.61 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 19.32 \text{ mm}$	CUMPLE
PD22 - PD16	$f_{i,Q}: 0.45 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 14.90 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.85 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 18.03 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.34 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.26 \text{ mm}$	CUMPLE
PD16 - PD8	$f_{i,Q}: 0.21 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 10.86 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.07 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 12.58 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.89 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 9.02 \text{ mm}$	CUMPLE
PD8 - B158	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.43 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.84 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.08 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.13 \text{ mm}$	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Comprobaciones de flecha				
Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Mín.}(L/300, L/500 + 10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
B157 - PD41	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 9.69 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.15 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 10.80 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.10 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 8.22 \text{ mm}$	CUMPLE
B156 - B159	$f_{i,Q}: 1.91 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 18.76 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 4.91 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 21.89 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 4.26 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 16.41 \text{ mm}$	CUMPLE
B160 - B158	$f_{i,Q}: 0.27 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.51 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.45 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 9.93 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.07 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.44 \text{ mm}$	CUMPLE
B156 - PD29	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.26 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.64 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.98 \text{ mm}$	CUMPLE
B159 - B160	$f_{i,Q}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.94 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.31 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 6.29 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.20 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 4.29 \text{ mm}$	CUMPLE
B160 - PD30	$f_{i,Q}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.02 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.39 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.19 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.31 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.89 \text{ mm}$	CUMPLE
B157 - B158	$f_{i,Q}: 0.06 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.68 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.48 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 10.34 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.32 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.67 \text{ mm}$	CUMPLE
B158 - PD31	$f_{i,Q}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 0.68 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.08 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 0.80 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.60 \text{ mm}$	CUMPLE

Producción de la Universidad de CYPE

## 2.3.- PP + 3.70

COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)																		Estado
Vigas	Disp.	Arm.	Q	Q.S.	N.M	N.M.S.	T <sub>1</sub>	T <sub>2</sub>	T <sub>3</sub>	T.N.M.	T.V.	T.V <sub>s</sub>	T.V <sub>s</sub>	T.V <sub>s</sub>	T.Geom.	T.Disp. <sub>u</sub>	T.Disp. <sub>u</sub>	
B157 - PD41	Cumple	Cumple	'3.465 m' $\eta = 92.1$	'3.465 m' $\eta = 59.2$	'3.580 m' $\eta = 37.7$	'3.580 m' $\eta = 36.0$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 92.1
B156 - B183	Cumple	Cumple	'0.000 m' $\eta = 19.6$	'0.000 m' $\eta = 16.4$	'B183' $\eta = 14.3$	'B183' $\eta = 11.2$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 19.6
B157 - B164	Cumple	Cumple	'21.257 m' $\eta = 35.1$	'22.045 m' $\eta = 27.7$	'19.922 m' $\eta = 53.8$	'19.922 m' $\eta = 31.1$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 53.8
B157 - B172	Cumple	Cumple	'10.743 m' $\eta = 35.4$	'11.478 m' $\eta = 37.3$	'10.476 m' $\eta = 41.9$	'10.476 m' $\eta = 31.3$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 41.9
B157 - PD31	Cumple	Cumple	'3.706 m' $\eta = 91.7$	'3.706 m' $\eta = 51.3$	'3.787 m' $\eta = 94.0$	'3.787 m' $\eta = 50.2$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 94.0

COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)																		Estado
Vigas	Disp.	Arm.	Q	Q.S.	N.M	N.M.S.	T <sub>1</sub>	T <sub>2</sub>	T <sub>3</sub>	T.N.M.	T.V.	T.V <sub>s</sub>	T.V <sub>s</sub>	T.V <sub>s</sub>	T.Geom.	T.Disp. <sub>u</sub>	T.Disp. <sub>u</sub>	
B157 - B168	Cumple	Cumple	'1.114 m' $\eta = 71.6$	'1.114 m' $\eta = 40.3$	'2.905 m' $\eta = 89.3$	'2.768 m' $\eta = 47.8$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 89.3
B157 - PD27	Cumple	Cumple	'6.140 m' $\eta = 76.5$	'0.308 m' $\eta = 79.8$	'6.317 m' $\eta = 66.2$	'PD37' $\eta = 64.0$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 79.8
PD27 - PD28	Cumple	Cumple	'5.646 m' $\eta = 86.2$	'5.646 m' $\eta = 68.1$	'5.828 m' $\eta = 76.1$	'PD27' $\eta = 54.8$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 86.2
PD28 - PD29	Cumple	Cumple	'8.048 m' $\eta = 91.2$	'1.582 m' $\eta = 54.6$	'8.356 m' $\eta = 90.9$	'8.356 m' $\eta = 52.0$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 91.2
B170 - PD31	Cumple	Cumple	'0.775 m' $\eta = 10.5$	'0.775 m' $\eta = 9.7$	'2.214 m' $\eta = 91.8$	'2.214 m' $\eta = 25.3$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 91.8
B208 - PC41	Cumple	Cumple	'0.000 m' $\eta = 77.1$	'0.000 m' $\eta = 61.3$	'1.563 m' $\eta = 50.4$	'1.263 m' $\eta = 30.6$	'0.996 m' $\eta = 61.5$	'0.996 m' $\eta = 17.6$	'0.996 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'1.563 m' $\eta = 28.4$	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.996 m' Cumple	'0.196 m' Cumple	'0.196 m' Cumple	'0.196 m' Cumple	'0.196 m' Cumple	CUMPLE h = 90.9
PC41 - PD19	Cumple	Cumple	'5.090 m' $\eta = 37.9$	'5.090 m' $\eta = 60.2$	'5.258 m' $\eta = 55.2$	'5.151 m' $\eta = 86.8$	'5.377 m' $\eta = 26.6$	'1.793 m' $\eta = 66.9$	'1.793 m' $\eta = 20.1$	'5.090 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'5.398 m' $\eta = 18.6$	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.462 m' Cumple	'0.462 m' Cumple	'0.462 m' Cumple	'0.462 m' Cumple	CUMPLE
PD19 - B180	Cumple	Cumple	'0.308 m' $\eta = 44.7$	'0.308 m' $\eta = 51.4$	'0.308 m' $\eta = 64.4$	'0.308 m' $\eta = 73.1$	'0.504 m' $\eta = 17.7$	'0.504 m' $\eta = 50.0$	'2.113 m' $\eta = 14.7$	'0.504 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.236 m' $\eta = 10.6$	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.504 m' Cumple	'0.504 m' Cumple	'0.504 m' Cumple	'0.504 m' Cumple	CUMPLE h = 73.1
B180 - B179	Cumple	Cumple	'3.106 m' $\eta = 24.6$	'2.840 m' $\eta = 15.7$	'4.973 m' $\eta = 37.2$	'1.506 m' $\eta = 20.5$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 37.2
B209 - PC41	Cumple	Cumple	'1.254 m' $\eta = 61.6$	'1.254 m' $\eta = 84.8$	'1.562 m' $\eta = 67.9$	'1.562 m' $\eta = 89.4$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 89.4
B177 - B207	Cumple	Cumple	'3.395 m' $\eta = 24.3$	'3.395 m' $\eta = 32.9$	'B207' $\eta = 34.3$	'B207' $\eta = 42.4$	'2.062 m' $\eta = 15.0$	'2.062 m' $\eta = 30.5$	'2.062 m' $\eta = 20.8$	'2.040 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'2.040 m' $\eta = 15.3$	N.P. <sup>(1)</sup>	'2.062 m' Cumple	'0.995 m' Cumple	'0.995 m' Cumple	'0.995 m' Cumple	CUMPLE
B194 - B184	Cumple	Cumple	'2.390 m' $\eta = 84.1$	'2.390 m' $\eta = 56.7$	'B184' $\eta = 58.3$	'B184' $\eta = 40.8$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 84.1
B187 - PD12	Cumple	Cumple	'3.159 m' $\eta = 75.4$	'3.159 m' $\eta = 63.3$	'3.260 m' $\eta = 89.5$	'3.260 m' $\eta = 84.1$	'3.394 m' $\eta = 10.6$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'3.467 m' $\eta = 14.6$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 89.5
PD37 - PD36	Cumple	Cumple	'3.174 m' $\eta = 61.6$	'0.308 m' $\eta = 86.0$	'PD37' $\eta = 45.4$	'PD37' $\eta = 95.0$	'3.435 m' $\eta = 12.1$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'3.482 m' $\eta = 9.0$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 95.0
PD36 - PD35	Cumple	Cumple	'3.246 m' $\eta = 45.5$	'0.308 m' $\eta = 56.2$	'3.554 m' $\eta = 61.1$	'3.554 m' $\eta = 68.9$	'3.459 m' $\eta = 12.8$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'3.459 m' $\eta = 7.0$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 68.9
PD35 - PD34	Cumple	Cumple	'7.152 m' $\eta = 92.7$	'0.453 m' $\eta = 69.3$	'5.529 m' $\eta = 92.9$	'5.529 m' $\eta = 71.1$	'0.000 m' $\eta = 6.1$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.136 m' $\eta = 2.8$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 92.9
PD34 - PD33	Cumple	Cumple	'0.308 m' $\eta = 47.2$	'0.308 m' $\eta = 63.2$	'PD34' $\eta = 60.2$	'3.293 m' $\eta = 78.8$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 78.8
PD33 - B193	Cumple	Cumple	'0.308 m' $\eta = 21.6$	'0.308 m' $\eta = 22.4$	'PD33' $\eta = 41.2$	'PD33' $\eta = 47.6$	'0.000 m' $\eta = 20.2$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' $\eta = 9.0$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 47.6
B184 - PD9	Cumple	Cumple	'1.547 m' $\eta = 55.1$	'1.547 m' $\eta = 43.6$	'1.855 m' $\eta = 96.0$	'1.855 m' $\eta = 73.1$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 96.0
PD9 - B183	Cumple	Cumple	'0.441 m' $\eta = 15.1$	'0.441 m' $\eta = 20.7$	'PD9' $\eta = 20.7$	'PD9' $\eta = 64.1$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 73.9
PD28 - PD18	Cumple	Cumple	'0.308 m' $\eta = 61.5$	'0.308 m' $\eta = 53.3$	'PD28' $\eta = 92.0$	'7.346 m' $\eta = 76.7$	'6.832 m' $\eta = 26.9$	'6.832 m' $\eta = 36.3$	'6.832 m' $\eta = 10.7$	'6.839 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'7.366 m' $\eta = 36.4$	N.P. <sup>(1)</sup>	'6.832 m' Cumple	'6.832 m' Cumple	'6.832 m' Cumple	'6.832 m' Cumple	CUMPLE h = 92.0
PD18 - PD11	Cumple	Cumple	'7.141 m' $\eta = 86.1$	'7.141 m' $\eta = 68.6$	'7.449 m' $\eta = 93.2$	'7.449 m' $\eta = 76.3$	'7.006 m' $\eta = 18.0$	'0.308 m' $\eta = 18.4$	'7.006 m' $\eta = 7.8$	'7.141 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'7.273 m' $\eta = 29.7$	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.308 m' Cumple	'0.308 m' Cumple	'0.308 m' Cumple	'0.308 m' Cumple	CUMPLE h = 93.2
PD11 - PD3	Cumple	Cumple	'3.204 m' $\eta = 60.9$	'0.308 m' $\eta = 53.5$	'PD11' $\eta = 70.1$	'3.324 m' $\eta = 55.9$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 70.1
PC41 - PC41	Cumple	Cumple	'0.308 m' $\eta = 43.6$	'0.308 m' $\eta = 37.4$	'2.030 m' $\eta = 86.1$	'2.030 m' $\eta = 74.8$	'0.000 m' $\eta = 16.1$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' $\eta = 8.0$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 86.1



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)																		Estado	
	Disp.	Arm.	Q	Q S.	N,M	N,M S.	T <sub>c</sub>	T <sub>st</sub>	T <sub>sl</sub>	TNM	TV <sub>x</sub>	TV <sub>y</sub>	TV <sub>s</sub>	TV <sub>s</sub>	T,Geom.	T,Disp <sub>sl</sub>	T,Disp <sub>st</sub>	Disp. S.		Cap. S.
PC41 - B157	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 77.0	'0.308 m' η = 85.5	'0.255 m' η = 98.6	'0.255 m' η = 82.0	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 98.6
PC41 - B207	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 77.0	'0.308 m' η = 72.5	'PC41' η = 93.8	'PC41' η = 85.8	'0.000 m' η = 33.1	'0.817 m' η = 30.2	'0.880 m' η = 8.3	'0.308 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' η = 33.5	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.308 m' Cumple	'0.308 m' Cumple	'0.308 m' Cumple	'0.308 m' Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE
B207 - PD12	Cumple	Cumple	'4.240 m' η = 85.9	'4.240 m' η = 79.8	'4.548 m' η = 84.0	'4.548 m' η = 84.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.662 m' Cumple	CUMPLE h = 85.9
PD12 - PD4	Cumple	Cumple	'3.155 m' η = 78.7	'3.155 m' η = 77.4	'3.463 m' η = 76.4	'3.463 m' η = 80.8	'3.448 m' η = 29.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'3.463 m' η = 26.5	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'2.781 m' Cumple	CUMPLE h = 80.8
PD4 - B173	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 44.2	'0.308 m' η = 45.7	'PD4' η = 65.3	'PD4' η = 60.6	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 65.3
PD29 - B161	Cumple	Cumple	'0.961 m' η = 64.8	'0.961 m' η = 37.6	'PD29' η = 89.9	'PD29' η = 48.9	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 89.9
PD41 - PD32	Cumple	Cumple	'5.519 m' η = 96.1	'5.519 m' η = 57.9	'5.827 m' η = 85.7	'5.827 m' η = 46.9	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.308 m' Cumple	CUMPLE h = 96.1
PD32 - B163	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 42.3	'0.308 m' η = 27.0	'PD32' η = 88.1	'PD32' η = 51.6	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.881 m' Cumple	CUMPLE h = 88.1
B163 - B179	Cumple	Cumple	'5.130 m' η = 69.5	'5.218 m' η = 40.4	'1.530 m' η = 53.9	'1.530 m' η = 28.9	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'5.130 m' Cumple	CUMPLE h = 69.5
B179 - PD22	Cumple	Cumple	'0.320 m' η = 25.0	'0.320 m' η = 19.0	'0.628 m' η = 73.9	'0.628 m' η = 48.6	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 73.9
PD22 - PD16	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 85.7	'0.308 m' η = 70.6	'5.508 m' η = 82.7	'5.508 m' η = 60.2	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'4.901 m' Cumple	CUMPLE h = 85.7
PD16 - PD8	Cumple	Cumple	'3.541 m' η = 85.8	'3.541 m' η = 69.6	'3.626 m' η = 89.0	'3.626 m' η = 74.8	'0.000 m' η = 17.6	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' η = 13.5	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.693 m' Cumple	CUMPLE h = 89.0
PD8 - B164	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 30.5	'0.308 m' η = 33.7	'PD8' η = 55.1	'PD8' η = 42.3	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 55.1
PD34 - PD9	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 31.6	'1.181 m' η = 64.5	'PD34' η = 50.3	'PD34' η = 90.3	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'1.772 m' Cumple	CUMPLE h = 90.3
B168 - PD30	Cumple	Cumple	'0.138 m' η = 86.2	'2.982 m' η = 51.5	'3.099 m' η = 93.8	'3.099 m' η = 51.2	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.942 m' Cumple	CUMPLE h = 93.8

Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)											Estado
	Disp.	Arm.	Q	Q S.	N,M	N,M S.	T <sub>c</sub>	TV <sub>x</sub>	TV <sub>y</sub>	Disp. S.	Cap. S	
D3 - B172	Cumple	Cumple	'PD3' η = 8.4	'PD3' η = 9.2	'PD3' η = 42.6	'PD3' η = 34.2	'0.000 m' η = 9.5	N.P. <sup>(5)</sup>	'0.000 m' η = 4.1	N.P. <sup>(3)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 42.6
PD30 - B170	Cumple	Cumple	'PD30' η = 45.5	'PD30' η = 26.4	'B170' η = 97.7	'B170' η = 53.6	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 97.7

Notación:

Disp.: Disposiciones relativas a las armaduras

Arm.: Armadura mínima y máxima

Q: Estado límite de agotamiento frente a cortante (combinaciones no sísmicas)

Q S.: Estado límite de agotamiento frente a cortante (combinaciones sísmicas)

N,M: Estado límite de agotamiento frente a solicitaciones normales (combinaciones no sísmicas)

N,M S.: Estado límite de agotamiento frente a solicitaciones normales (combinaciones sísmicas)

T<sub>c</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Compresión oblicua.

T<sub>st</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Tracción en el alma.

T<sub>sl</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Tracción en las armaduras longitudinales.

TNM<sub>x</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y esfuerzos normales. Flexión alrededor del eje X.

TV<sub>x</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje X. Compresión oblicua

TV<sub>y</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje Y. Compresión oblicua

TV<sub>s</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje X. Tracción en el alma.

TV<sub>s</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje Y. Tracción en el alma.

T<sub>Geom.</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Relación entre las dimensiones de la sección.

T<sub>Disp<sub>sl</sub></sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Separación entre las barras de la armadura longitudinal.

T<sub>Disp<sub>st</sub></sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Separación entre las barras de la armadura transversal.

Disp. S.: Criterios de diseño por sismo

Cap. S: Diseño por capacidad. Esfuerzo cortante en vigas.

-: -

x: Distancia al origen de la barra

h: Coeficiente de aprovechamiento (%)

N.P.: No procede

Comprobaciones que no proceden (N.P.):

<sup>(1)</sup> La comprobación del estado límite de agotamiento por torsión no procede, ya que no hay momento torsor.

<sup>(2)</sup> La comprobación no procede, ya que no hay interacción entre torsión y esfuerzos normales.

<sup>(3)</sup> Debido a las características de aceleración sísmica de la zona y ductilidad de diseño de la estructura, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.

<sup>(4)</sup> No hay esfuerzos que produzcan tensiones normales para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.

<sup>(5)</sup> No hay interacción entre torsión y cortante para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	σ <sub>c</sub>	W <sub>k,C,Sup.</sub>	W <sub>k,C,Lat.Der.</sub>	W <sub>k,C,Inf.</sub>	W <sub>k,C,Lat.Izq.</sub>	σ <sub>sr</sub>	V <sub>fs</sub>	
B169 - PD41	x: 1.926 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B161 - B168	x: 3.278 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 3.278 m Cumple	x: 3.278 m Cumple	x: 3.278 m Cumple	x: 5.247 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD37 - PD27	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD27 - PD28	x: 5.954 m Cumple	x: 5.954 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 5.646 m Cumple	Cumple	CUMPLE





# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C, sup.}$	$W_{k,C, Lat. Der.}$	$W_{k,C, inf.}$	$W_{k,C, Lat. Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fs}$	
PD28 - PD29	x: 8.356 m Cumple	x: 8.356 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 3.582 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 1.982 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B170 - PD31	x: 2.672 m Cumple	x: 2.672 m Cumple	x: 2.672 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 2.672 m Cumple	Cumple	Cumple	CUMPLE
B208 - PC41	x: 1.563 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC41 - PD19	x: 5.398 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD19 - B180	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B180 - B179	x: 5.24 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B209 - PC41	x: 1.562 m Cumple	x: 1.562 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 1.562 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B177 - B207	x: 1.562 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B194 - B184	x: 0.248 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B187 - PD12	x: 3.467 m Cumple	x: 3.467 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 3.467 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B196 - B183	x: 0.713 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B173 - B164	x: 20.189 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B193 - B172	x: 10.209 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD37 - PD36	x: 3.482 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD36 - PD35	x: 3.554 m Cumple	x: 3.554 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 3.554 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD35 - PD34	x: 7.46 m Cumple	x: 7.46 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 5.529 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 2.139 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD34 - PD33	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD33 - B193	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B184 - PD9	x: 1.855 m Cumple	x: 1.855 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 1.363 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD9 - B183	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD28 - PD18	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD18 - PD11	x: 7.449 m Cumple	x: 7.449 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 7.273 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD11 - PD3	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD3 - B172	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC41 - PC41	x: 2.1 m Cumple	x: 2.1 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 1.792 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC41 - B157	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0.065 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC41 - B207	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B207 - PD12	x: 4.548 m Cumple	x: 4.548 m Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	x: 4.548 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD12 - PD4	x: 3.463 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD4 - B173	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C, sup.}$	$W_{k,C, Lat. Der.}$	$W_{k,C, inf.}$	$W_{k,C, Lat. Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fs}$	
PD29 - B161	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD41 - PD32	x: 5.827 m Cumple	x: 5.827 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 5.827 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD32 - B163	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B163 - B179	x: 1.663 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B179 - PD22	x: 0.628 m Cumple	x: 0.628 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 0.628 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD22 - PD16	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD16 - PD8	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD8 - B164	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD34 - PD9	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B168 - PD30	x: 3.44 m Cumple	x: 3.44 m Cumple	x: 3.44 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 3.44 m Cumple	x: 2.38 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD30 - B170	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	Cumple	CUMPLE
B169 - PD31	x: 4.164 m Cumple	x: 4.164 m Cumple	x: 4.164 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 4.164 m Cumple	x: 3.2 m Cumple	Cumple	CUMPLE

Notación:  
 $\sigma_c$ : Fisuración por compresión  
 $W_{k,C, sup.}$ : Fisuración por tracción: Cara superior  
 $W_{k,C, Lat. Der.}$ : Fisuración por tracción: Cara lateral derecha  
 $W_{k,C, inf.}$ : Fisuración por tracción: Cara inferior  
 $W_{k,C, Lat. Izq.}$ : Fisuración por tracción: Cara lateral izquierda  
 $\sigma_{sr}$ : Área mínima de armadura  
 $V_{fs}$ : Fisuración por cortante  
 x: Distancia al origen de la barra  
 h: Coeficiente de aprovechamiento (%)  
 N.P.: No procede

Comprobaciones que no proceden (N.P.):  
<sup>(1)</sup> La comprobación no procede, ya que la tensión de tracción máxima en el hormigón no supera la resistencia a tracción del mismo.  
<sup>(2)</sup> La comprobación no procede, ya que no hay ninguna armadura traccionada.  
<sup>(3)</sup> No hay esfuerzos que produzcan tensiones normales para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.

Comprobaciones de flecha				
Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Mín.}(L/300, L/500 + 10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
B169 - PD41	$f_{i,Q}$ : 0.23 mm $f_{i,Q,lim}$ : 10.78 mm	$f_{T,max}$ : 1.55 mm $f_{T,lim}$ : 12.58 mm	$f_{A,max}$ : 1.22 mm $f_{A,lim}$ : 9.43 mm	CUMPLE
B161 - B168	$f_{i,Q}$ : 4.76 mm $f_{i,Q,lim}$ : 17.98 mm	$f_{T,max}$ : 15.01 mm $f_{T,lim}$ : 20.97 mm	$f_{A,max}$ : 14.84 mm $f_{A,lim}$ : 15.73 mm	CUMPLE
PD37 - PD27	$f_{i,Q}$ : 1.49 mm $f_{i,Q,lim}$ : 18.42 mm	$f_{T,max}$ : 4.95 mm $f_{T,lim}$ : 21.49 mm	$f_{A,max}$ : 4.37 mm $f_{A,lim}$ : 16.12 mm	CUMPLE
PD27 - PD28	$f_{i,Q}$ : 0.64 mm $f_{i,Q,lim}$ : 15.83 mm	$f_{T,max}$ : 2.62 mm $f_{T,lim}$ : 17.57 mm	$f_{A,max}$ : 2.14 mm $f_{A,lim}$ : 13.13 mm	CUMPLE
PD28 - PD29	$f_{i,Q}$ : 2.33 mm $f_{i,Q,lim}$ : 22.95 mm	$f_{T,max}$ : 14.09 mm $f_{T,lim}$ : 25.65 mm	$f_{A,max}$ : 12.00 mm $f_{A,lim}$ : 19.62 mm	CUMPLE
B170 - PD31	$f_{i,Q}$ : 0.78 mm $f_{i,Q,lim}$ : 7.63 mm	$f_{T,max}$ : 2.17 mm $f_{T,lim}$ : 8.91 mm	$f_{A,max}$ : 2.10 mm $f_{A,lim}$ : 6.68 mm	CUMPLE
B208 - PC41	$f_{i,Q}$ : 0.03 mm $f_{i,Q,lim}$ : 4.47 mm	$f_{T,max}$ : 0.19 mm $f_{T,lim}$ : 5.21 mm	$f_{A,max}$ : 0.16 mm $f_{A,lim}$ : 3.91 mm	CUMPLE





# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Comprobaciones de flecha				
Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Mín.}(L/300, L/500 + 10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
PC41 - PD19	$f_{i,Q}: 0.36 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 15.42 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.54 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 17.99 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.36 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.49 \text{ mm}$	CUMPLE
PD19 - B180	$f_{i,Q}: 0.36 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 12.69 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.42 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 15.52 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.25 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 11.73 \text{ mm}$	CUMPLE
B180 - B179	$f_{i,Q}: 0.71 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 12.80 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.55 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 14.39 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.37 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 10.99 \text{ mm}$	CUMPLE
B209 - PC41	$f_{i,Q}: 2.53 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.93 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 7.90 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 10.41 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 7.48 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.81 \text{ mm}$	CUMPLE
B177 - B207	$f_{i,Q}: 0.17 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 9.85 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.30 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 11.50 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.15 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 8.62 \text{ mm}$	CUMPLE
B194 - B184	$f_{i,Q}: 0.12 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.83 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.98 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 7.97 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.82 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.97 \text{ mm}$	CUMPLE
B187 - PD12	$f_{i,Q}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.38 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.70 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 10.08 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.55 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.52 \text{ mm}$	CUMPLE
B196 - B183	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.25 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.11 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 7.29 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.47 \text{ mm}$	CUMPLE
B173 - B164	$f_{i,Q}: 0.29 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 15.89 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 4.96 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 54.09 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 4.35 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 55.11 \text{ mm}$	CUMPLE
B193 - B172	$f_{i,Q}: 0.26 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 32.79 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 3.62 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 32.96 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 3.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 28.69 \text{ mm}$	CUMPLE
PD37 - PD36	$f_{i,Q}: 0.14 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 9.95 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.06 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 11.61 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.92 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 8.70 \text{ mm}$	CUMPLE
PD36 - PD35	$f_{i,Q}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.39 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.45 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 7.68 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.40 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.43 \text{ mm}$	CUMPLE
PD35 - PD34	$f_{i,Q}: 1.72 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 21.32 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 16.42 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 24.87 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 15.15 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 18.65 \text{ mm}$	CUMPLE
PD34 - PD33	$f_{i,Q}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.71 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.20 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.98 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.31 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.89 \text{ mm}$	CUMPLE
PD33 - B193	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.03 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.28 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.74 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.27 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.55 \text{ mm}$	CUMPLE
B184 - PD9	$f_{i,Q}: 0.18 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 5.30 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.12 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 6.18 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.08 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 4.64 \text{ mm}$	CUMPLE
PD9 - B183	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.81 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.14 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.28 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.14 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.46 \text{ mm}$	CUMPLE
PD28 - PD18	$f_{i,Q}: 2.17 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 21.22 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 8.58 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 24.76 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 7.81 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 18.57 \text{ mm}$	CUMPLE
PD18 - PD11	$f_{i,Q}: 1.16 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 21.05 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 8.77 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 24.83 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 8.16 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 18.62 \text{ mm}$	CUMPLE
PD11 - PD3	$f_{i,Q}: 0.11 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.75 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.75 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 10.13 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.56 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.14 \text{ mm}$	CUMPLE
PD3 - B172	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 0.70 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.63 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.22 \text{ mm}$	CUMPLE
PC41 - PC41	$f_{i,Q}: 0.18 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.00 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.80 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 7.00 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.75 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.25 \text{ mm}$	CUMPLE
PC41 - B157	$f_{i,Q}: 0.36 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 5.83 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.65 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 6.81 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.87 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.10 \text{ mm}$	CUMPLE
PC41 - B207	$f_{i,Q}: 0.42 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 5.84 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.08 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 6.81 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.28 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.11 \text{ mm}$	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Comprobaciones de flecha				
Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Mín.}(L/300, L/500 + 10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
B207 - PD12	$f_{i,Q}: 0.56 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 12.99 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 3.14 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 15.16 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.74 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 11.37 \text{ mm}$	CUMPLE
PD12 - PD4	$f_{i,Q}: 0.09 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.23 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.33 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 8.87 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.11 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.23 \text{ mm}$	CUMPLE
PD4 - B173	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.50 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.22 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.51 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.22 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.63 \text{ mm}$	CUMPLE
PD29 - B161	$f_{i,Q}: 0.06 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.75 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.18 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.20 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.16 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.40 \text{ mm}$	CUMPLE
PD41 - PD32	$f_{i,Q}: 0.68 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 16.65 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 3.02 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 18.10 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.74 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.70 \text{ mm}$	CUMPLE
PD32 - B163	$f_{i,Q}: 0.71 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 22.08 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 4.35 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 25.46 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 3.75 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 19.32 \text{ mm}$	CUMPLE
B163 - B179	$f_{i,Q}: 1.69 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 22.08 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 9.80 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 25.46 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 8.60 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 19.32 \text{ mm}$	CUMPLE
B179 - PD22	$f_{i,Q}: 0.26 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 22.08 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.69 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 25.46 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.69 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 19.32 \text{ mm}$	CUMPLE
PD22 - PD16	$f_{i,Q}: 0.81 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 15.74 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.47 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 17.92 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.15 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.03 \text{ mm}$	CUMPLE
PD16 - PD8	$f_{i,Q}: 0.20 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 10.93 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.62 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 12.71 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.15 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.21 \text{ mm}$	CUMPLE
PD8 - B164	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 0.92 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.15 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.61 \text{ mm}$	CUMPLE
PD34 - PD9	$f_{i,Q}: 0.19 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 13.50 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.79 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 15.75 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 11.81 \text{ mm}$	CUMPLE
B168 - PD30	$f_{i,Q}: 2.59 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 19.66 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 19.02 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 22.93 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 14.89 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 17.20 \text{ mm}$	CUMPLE
PD30 - B170	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 0.20 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 0.46 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.35 \text{ mm}$	CUMPLE
B169 - PD31	$f_{i,Q}: 1.54 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 23.80 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 11.54 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 26.66 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 9.60 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 20.82 \text{ mm}$	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

## 2.4.- PS +7.60

Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)																		Estado
	Disp.	Arm.	Q	Q.S.	N.M	N.M.S.	T <sub>c</sub>	T <sub>u</sub>	T <sub>u</sub>	TNM.	TV <sub>c</sub>	TV <sub>s</sub>	TV <sub>s</sub>	T.Geom.	T.Disp. <sub>u</sub>	T.Disp. <sub>u</sub>	Disp. S.	Cap. S.	
PD37 - PD27	Cumple	Cumple	'6.546 m' η = 77.8	'6.546 m' η = 95.7	'3.095 m' η = 76.9	'PD40' η = 95.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'2.464 m' Cumple	CUMPLE h = 95.7
PD27 - PD28	Cumple	Cumple	'5.646 m' η = 59.7	'5.646 m' η = 61.4	'PD27' η = 65.5	'5.751 m' η = 77.4	'0.000 m' η = 19.7	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' η = 8.3	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'5.351 m' Cumple	CUMPLE h = 77.4
PD28 - B186	Cumple	'0.000 m' Cumple	'0.308 m' η = 52.8	'0.308 m' η = 64.7	'PD28' η = 77.2	'PD28' η = 89.3	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 89.3
PD36 - PD23	Cumple	Cumple	'6.334 m' η = 90.5	'0.000 m' η = 72.8	'5.588 m' η = 90.8	'2.255 m' η = 67.4	'2.922 m' η = 9.3	'2.922 m' η = 11.4	'2.922 m' η = 4.7	'2.922 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'2.922 m' η = 13.4	N.P. <sup>(1)</sup>	'2.922 m' Cumple	'2.922 m' Cumple	'2.922 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 90.8
PD23 -	Cumple	Cumple	'0.858 m' η = 40.7	'0.858 m' η = 32.4	'0.821 m' η = 92.6	'0.858 m' η = 66.7	'0.000 m' η = 23.2	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' η = 21.4	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 92.6
PC41 - B107	Cumple	'0.000 m' Cumple	'0.308 m' η = 23.0	'0.308 m' η = 35.5	'PC41' η = 50.0	'PC41' η = 81.5	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.308 m' Cumple	CUMPLE h = 81.5
PD35 - PD17	Cumple	Cumple	'6.434 m' η = 88.3	'0.000 m' η = 78.6	'3.075 m' η = 91.4	'0.385 m' η = 68.3	'2.652 m' η = 15.9	'2.652 m' η = 13.6	'2.652 m' η = 5.5	'2.652 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'6.434 m' η = 43.5	N.P. <sup>(1)</sup>	'6.434 m' Cumple	'2.652 m' Cumple	'2.652 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'5.585 m' Cumple	CUMPLE
PD17 -	Cumple	Cumple	'0.458 m' η = 39.3	'0.458 m' η = 32.4	'0.287 m' η = 88.9	'0.318 m' η = 62.8	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 88.9
B184 - B183	Cumple	Cumple	'0.625 m' η = 20.7	'0.875 m' η = 52.0	'B184' η = 28.1	'B184' η = 37.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 52.0
B181 - B182	Cumple	Cumple	'1.721 m' η = 16.9	'0.000 m' η = 36.3	'0.125 m' η = 21.3	'0.125 m' η = 32.3	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 36.3
B180 - B179	Cumple	Cumple	'0.000 m' η = 46.0	'0.000 m' η = 39.9	'B179' η = 16.8	'B179' η = 13.6	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 46.0
B111 - B110	Cumple	Cumple	'0.000 m' η = 92.5	'0.000 m' η = 61.8	'1.049 m' η = 41.7	'1.636 m' η = 25.4	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'2.799 m' Cumple	CUMPLE h = 92.5
PD37 - PD36	Cumple	Cumple	'3.274 m' η = 58.2	'3.274 m' η = 67.0	'PD36' η = 37.6	'PD36' η = 56.9	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'2.941 m' Cumple	CUMPLE h = 67.0
PD36 - PD35	Cumple	Cumple	'2.798 m' η = 69.6	'3.346 m' η = 54.8	'3.654 m' η = 84.6	'3.654 m' η = 66.6	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.662 m' Cumple	CUMPLE h = 84.6
PD35 - PD34	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 93.1	'0.308 m' η = 65.0	'PD35' η = 86.7	'7.560 m' η = 59.4	'7.523 m' η = 5.5	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'7.560 m' η = 7.4	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'6.989 m' Cumple	CUMPLE h = 93.1
PD34 - PD33	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 55.5	'0.308 m' η = 56.0	'PD34' η = 66.2	'PD33' η = 59.6	'3.569 m' η = 7.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'3.603 m' η = 2.4	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'3.035 m' Cumple	CUMPLE h = 66.2
PD33 - PD18	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 67.3	'0.308 m' η = 75.8	'PD18' η = 78.8	'PD28' η = 88.8	'0.711 m' η = 14.8	'4.711 m' η = 43.9	'4.711 m' η = 14.5	'0.473 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.178 m' η = 16.9	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.444 m' Cumple	'0.444 m' Cumple	'0.444 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'6.844 m' Cumple	CUMPLE h = 88.8
PD33 - B111	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 53.7	'0.308 m' η = 49.4	'0.046 m' η = 95.6	'0.149 m' η = 77.3	'4.785 m' η = 6.6	'4.785 m' η = 26.2	'4.785 m' η = 5.6	'6.296 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.251 m' η = 3.8	N.P. <sup>(1)</sup>	'4.785 m' Cumple	'0.518 m' Cumple	'0.518 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'5.690 m' Cumple	CUMPLE h = 95.6
PD33 - PD11	Cumple	Cumple	'0.760 m' η = 38.1	'0.760 m' η = 31.0	'0.579 m' η = 95.4	'0.579 m' η = 85.1	'0.712 m' η = 13.9	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.760 m' η = 25.9	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 95.4
PD11 - PD3	Cumple	Cumple	'3.254 m' η = 49.8	'0.308 m' η = 62.5	'PD11' η = 69.3	'PD11' η = 52.4	'0.000 m' η = 6.5	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' η = 3.3	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'2.886 m' Cumple	CUMPLE h = 69.3
PD3 - B105	Cumple	Cumple	'PD3' η = 6.1	'0.308 m' η = 17.6	'PD3' η = 23.3	'PD3' η = 24.3	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 24.3
PD3 - PC41	Cumple	Cumple	'1.792 m' η = 48.8	'1.792 m' η = 51.2	'1.932 m' η = 69.0	'1.932 m' η = 63.3	'0.000 m' η = 10.0	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'2.079 m' η = 3.7	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.557 m' Cumple	CUMPLE h = 69.0
PD3 - B178	Cumple	Cumple	'0.931 m' η = 63.9	'0.931 m' η = 80.9	'PC41' η = 81.1	'PC41' η = 80.5	'0.907 m' η = 24.1	'0.907 m' η = 34.4	'0.931 m' η = 17.6	'1.907 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.931 m' η = 25.4	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.931 m' Cumple	'0.907 m' Cumple	'0.907 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'4.407 m' Cumple	CUMPLE
PD3 - B110	Cumple	Cumple	'4.950 m' η = 64.8	'4.950 m' η = 61.5	'PC41' η = 79.7	'PC41' η = 82.2	'3.655 m' η = 13.7	'3.655 m' η = 47.4	'3.655 m' η = 8.9	'3.655 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'4.950 m' η = 7.4	N.P. <sup>(1)</sup>	'4.950 m' Cumple	'0.747 m' Cumple	'0.747 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	'4.256 m' Cumple	CUMPLE h = 82.2
PD3 - PD12	Cumple	Cumple	'0.419 m' η = 34.4	'0.419 m' η = 28.4	'0.419 m' η = 84.3	'0.419 m' η = 81.3	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 84.3
PD12 - PD4	Cumple	Cumple	'3.155 m' η = 57.1	'3.155 m' η = 66.5	'0.088 m' η = 74.8	'3.243 m' η = 86.8	'3.376 m' η = 6.5	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'3.463 m' η = 6.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'2.843 m' Cumple	CUMPLE h = 86.8
PD4 - B109	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 18.4	'0.308 m' η = 21.8	'PD4' η = 47.6	'PD4' η = 54.7	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 54.7
PD12 - PD16	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 70.2	'0.308 m' η = 72.3	'PD22' η = 95.1	'PD22' η = 82.8	'5.496 m' η = 30.3	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'5.508 m' η = 18.6	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.308 m' Cumple	CUMPLE h = 95.1
PD16 - PD8	Cumple	Cumple	'3.541 m' η = 53.3	'3.541 m' η = 59.3	'3.688 m' η = 81.1	'3.688 m' η = 73.8	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'3.154 m' Cumple	CUMPLE h = 81.1
PD8 - B108	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 31.0	'0.308 m' η = 37.9	'PD8' η = 80.8	'PD8' η = 63.4	'0.000 m' η = 7.0	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' η = 3.0	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 80.8

Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)																	Estado	
	Disp.	Arm.	Q	Q.S.	N.M	N.M.S.	T <sub>c</sub>	T <sub>u</sub>	T <sub>u</sub>	TNM <sub>c</sub>	TV <sub>c</sub>	TV <sub>s</sub>	TV <sub>s</sub>	T.Geom.	T.Disp <sub>u</sub>	T.Disp <sub>u</sub>	Disp. S.		Cap. S
B105 - PC41	Cumple	Cumple	'1.215 m' η = 45.0	'1.215 m' η = 88.6	'1.411 m' η = 43.1	'1.411 m' η = 86.6	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 88.6
B106 - B105	Cumple	Cumple	'0.308 m' Cumple	'10.765 m' η = 16.8	'11.299 m' η = 24.6	'9.164 m' η = 22.9	'6.228 m' η = 20.7	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 24.6
PD33 - B106	Cumple	Cumple	'0.000 m' Cumple	'0.308 m' η = 11.6	'0.308 m' η = 14.6	'PD33' η = 9.2	'PD33' η = 38.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 38.1
B186 - PC41	Cumple	Cumple	'6.233 m' η = 84.9	'6.233 m' η = 80.6	'6.541 m' η = 79.3	'6.541 m' η = 85.2	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 85.2
B107 - PD22	Cumple	Cumple	'0.117 m' Cumple	'0.946 m' η = 38.6	'0.946 m' η = 41.8	'1.050 m' η = 72.7	'1.050 m' η = 55.9	'1.183 m' η = 7.2	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'1.254 m' η = 3.4	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	CUMPLE h = 72.7
B109 - B108	Cumple	Cumple	'1.059 m' η = 19.1	'0.792 m' η = 18.0	'1.992 m' η = 27.9	'19.859 m' η = 18.6	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 27.9



## Notación:

Disp.: Disposiciones relativas a las armaduras  
 Arm.: Armadura mínima y máxima  
 Q: Estado límite de agotamiento frente a cortante (combinaciones no sísmicas)  
 Q S.: Estado límite de agotamiento frente a cortante (combinaciones sísmicas)  
 N,M: Estado límite de agotamiento frente a solicitaciones normales (combinaciones no sísmicas)  
 N,M S.: Estado límite de agotamiento frente a solicitaciones normales (combinaciones sísmicas)  
 T<sub>c</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Compresión oblicua.  
 T<sub>st</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Tracción en el alma.  
 T<sub>sl</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Tracción en las armaduras longitudinales.  
 TNM<sub>x</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y esfuerzos normales. Flexión alrededor del eje X.  
 TV<sub>x</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje X. Compresión oblicua  
 TV<sub>y</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje Y. Compresión oblicua  
 TV<sub>x</sub>S<sub>x</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje X. Tracción en el alma.  
 TV<sub>y</sub>S<sub>y</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje Y. Tracción en el alma.  
 T<sub>Geom.</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Relación entre las dimensiones de la sección.  
 T<sub>Disp.</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Separación entre las barras de la armadura longitudinal.  
 T<sub>Disp.</sub><sub>st</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Separación entre las barras de la armadura transversal.  
 Disp. S.: Criterios de diseño por sismo  
 Cap. S: Diseño por capacidad. Esfuerzo cortante en vigas.  
 x: Distancia al origen de la barra  
 h: Coeficiente de aprovechamiento (%)  
 N.P.: No procede  
 -: -

## Comprobaciones que no proceden (N.P.):

- (1) La comprobación del estado límite de agotamiento por torsión no procede, ya que no hay momento torsor.
- (2) La comprobación no procede, ya que no hay interacción entre torsión y esfuerzos normales.
- (3) Debido a las características de aceleración sísmica de la zona y ductilidad de diseño de la estructura, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.
- (4) No hay interacción entre torsión y cortante para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.
- (5) No hay esfuerzos que produzcan tensiones normales para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C,Sup.}$	$W_{k,C,Lat.Der.}$	$W_{k,C,Inf.}$	$W_{k,C,Lat.Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fis}$	
PD37 - PD27	x: 3.495 m Cumple	x: 6.546 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 3.495 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 6.546 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD27 - PD28	x: 5.954 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD28 - B186	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD36 - PD23	x: 2.936 m Cumple	x: 6.334 m Cumple	x: 2.936 m Cumple	x: 2.936 m Cumple	x: 2.936 m Cumple	x: 6.122 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD23 -	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	x: 0.688 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B185 - PC41	x: 1.523 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC41 - B107	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD35 - PD17	x: 2.666 m Cumple	x: 6.434 m Cumple	x: 6.434 m Cumple	x: 2.666 m Cumple	x: 6.434 m Cumple	x: 0.652 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD17 -	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	x: 0.584 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B184 - B183	x: 0.375 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B181 - B182	x: 0.625 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B180 - B179	x: 0.125 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B111 - B110	x: 1.636 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B106 - B105	x: 9.297 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD37 - PD36	x: 3.582 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD36 - PD35	x: 3.654 m Cumple	x: 3.654 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 3.654 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD35 - PD34	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 7.56 m Cumple	Cumple	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C, \text{sup.}}$	$W_{k,C, \text{Lat. Der.}}$	$W_{k,C, \text{inf.}}$	$W_{k,C, \text{Lat. Izq.}}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fis}$	
PD34 - PD33	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD28 - PD18	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 7.527 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD18 - B111	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0.023 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B111 - PD11	x: 0.76 m Cumple	x: 0.76 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 0.579 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD11 - PD3	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD3 - B105	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B186 - PC41	x: 6.541 m Cumple	x: 6.541 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 6.541 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC41 - PC41	x: 2.1 m Cumple	x: 2.1 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 2.057 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC41 - B178	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 3.065 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 2.782 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC41 - B110	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B110 - PD12	x: 0.419 m Cumple	x: 0.419 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 0.419 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD12 - PD4	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD4 - B109	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B107 - PD22	x: 1.254 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD22 - PD16	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD16 - PD8	x: 3.849 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD8 - B108	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B109 - B108	x: 19.592 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C, \text{sup.}}$	$W_{k,C, \text{Lat. Der.}}$	$W_{k,C, \text{inf.}}$	$W_{k,C, \text{Lat. Izq.}}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fis}$	
PD33 - B106	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>

## Notación:

$\sigma_c$ : Fisuración por compresión  
 $W_{k,C, \text{sup.}}$ : Fisuración por tracción: Cara superior  
 $W_{k,C, \text{Lat. Der.}}$ : Fisuración por tracción: Cara lateral derecha  
 $W_{k,C, \text{inf.}}$ : Fisuración por tracción: Cara inferior  
 $W_{k,C, \text{Lat. Izq.}}$ : Fisuración por tracción: Cara lateral izquierda  
 $s_{sr}$ : Área mínima de armadura  
 $V_{fis}$ : Fisuración por cortante  
 $x$ : Distancia al origen de la barra  
 $h$ : Coeficiente de aprovechamiento (%)  
 N.P.: No procede  
 -: -

## Comprobaciones que no proceden (N.P.):

- <sup>(1)</sup> La comprobación no procede, ya que la tensión de tracción máxima en el hormigón no supera la resistencia a tracción del mismo.  
<sup>(2)</sup> La comprobación no procede, ya que no hay ninguna armadura traccionada.  
<sup>(3)</sup> No hay esfuerzos que produzcan tensiones normales para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Producido por una versión educativa de CYPE

Comprobaciones de flecha				
Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Mín.}(L/300, L/500 + 10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
PD37 - PD27	$f_{i,Q}: 2.23 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 18.70 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 11.65 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 21.82 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 9.31 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 16.36 \text{ mm}$	CUMPLE
PD27 - PD28	$f_{i,Q}: 0.19 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 16.95 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.90 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 15.74 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.20 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.38 \text{ mm}$	CUMPLE
PD28 - B186	$f_{i,Q}: 0.37 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.71 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.13 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 10.17 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.20 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.62 \text{ mm}$	CUMPLE
PD36 - PD23	$f_{i,Q}: 0.91 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 18.10 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 14.50 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 21.11 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 10.78 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 15.83 \text{ mm}$	CUMPLE
PD23 -	$f_{i,Q}: 0.19 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.37 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.14 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 7.43 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.98 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.57 \text{ mm}$	CUMPLE
B185 - PC41	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.35 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.92 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.50 \text{ mm}$	CUMPLE
PC41 - B107	$f_{i,Q}: 0.51 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 125.88 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 11.52 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 98.11 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 14.57 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 110.14 \text{ mm}$	CUMPLE
PD35 - PD17	$f_{i,Q}: 1.36 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 18.38 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 20.94 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 21.45 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 15.71 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 16.08 \text{ mm}$	CUMPLE
PD17 -	$f_{i,Q}: 0.13 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.26 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.33 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.96 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.14 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.72 \text{ mm}$	CUMPLE
B184 - B183	$f_{i,Q}: 0.19 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 9.77 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.97 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 11.40 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.69 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 8.55 \text{ mm}$	CUMPLE
B181 - B182	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.92 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.10 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 5.74 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.10 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 4.30 \text{ mm}$	CUMPLE
B180 - B179	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.95 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.06 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 5.77 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 4.33 \text{ mm}$	CUMPLE
B111 - B110	$f_{i,Q}: 0.09 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 9.79 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.88 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 11.42 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.60 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 8.57 \text{ mm}$	CUMPLE
B106 - B105	$f_{i,Q}: 0.18 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 33.20 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.81 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 33.24 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.10 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 29.05 \text{ mm}$	CUMPLE
PD37 - PD36	$f_{i,Q}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 10.23 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.08 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 11.94 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.71 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 8.95 \text{ mm}$	CUMPLE
PD36 - PD35	$f_{i,Q}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 10.44 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.31 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 5.64 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.25 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 4.41 \text{ mm}$	CUMPLE
PD35 - PD34	$f_{i,Q}: 1.38 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 21.60 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 13.36 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 25.12 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 10.76 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 18.90 \text{ mm}$	CUMPLE
PD34 - PD33	$f_{i,Q}: 0.06 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 10.29 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.54 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 12.01 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.39 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 9.01 \text{ mm}$	CUMPLE
PD33 - B106	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.27 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.65 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.98 \text{ mm}$	CUMPLE
PD28 - PD18	$f_{i,Q}: 0.97 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 21.50 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 5.54 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 25.05 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 4.65 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 18.82 \text{ mm}$	CUMPLE
PD18 - B111	$f_{i,Q}: 1.09 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 21.42 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 7.19 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 25.00 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 5.84 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 18.75 \text{ mm}$	CUMPLE
B111 - PD11	$f_{i,Q}: 0.43 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 21.42 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.76 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 25.00 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.14 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 18.75 \text{ mm}$	CUMPLE
PD11 - PD3	$f_{i,Q}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.47 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.63 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 10.09 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.54 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.61 \text{ mm}$	CUMPLE
PD3 - B105	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 0.89 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.03 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.55 \text{ mm}$	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Comprobaciones de flecha				
Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Mín.}(L/300, L/500 + 10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
B186 - PC41	$f_{i,Q}: 0.50 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 18.69 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 4.72 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 21.80 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 3.69 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 16.35 \text{ mm}$	CUMPLE
PC41 - PC41	$f_{i,Q}: 0.65 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 12.00 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.72 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 14.00 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 4.86 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 10.50 \text{ mm}$	CUMPLE
PC41 - B178	$f_{i,Q}: 0.34 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 14.14 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 3.22 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 16.50 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.55 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 12.37 \text{ mm}$	CUMPLE
PC41 - B110	$f_{i,Q}: 0.96 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 16.48 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 5.67 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 19.23 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 4.81 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 14.42 \text{ mm}$	CUMPLE
B110 - PD12	$f_{i,Q}: 0.20 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 16.48 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.15 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 19.23 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.03 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 14.42 \text{ mm}$	CUMPLE
PD12 - PD4	$f_{i,Q}: 0.09 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 9.31 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.68 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 10.84 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.60 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 8.07 \text{ mm}$	CUMPLE
PD4 - B109	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.01 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.36 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.77 \text{ mm}$	CUMPLE
B107 - PD22	$f_{i,Q}: 0.08 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 7.17 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.89 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 8.36 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.93 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 6.27 \text{ mm}$	CUMPLE
PD22 - PD16	$f_{i,Q}: 0.47 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 15.74 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.64 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 18.36 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.10 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.77 \text{ mm}$	CUMPLE
PD16 - PD8	$f_{i,Q}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 9.75 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.44 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.21 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.74 \text{ mm}$	CUMPLE
PD8 - B108	$f_{i,Q}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.16 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.65 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 7.19 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.66 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.39 \text{ mm}$	CUMPLE
B109 - B108	$f_{i,Q}: 0.36 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 62.50 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 3.59 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 53.75 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.99 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 54.69 \text{ mm}$	CUMPLE









# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)													Estado
	Disp.	Arm.	Q	Q S.	N,M	N,M S.	T <sub>c</sub>	T <sub>α</sub>	T <sub>α</sub>	TNM <sub>x</sub>	TV <sub>x</sub>	TV <sub>y</sub>	TV <sub>s</sub>	
B110 - B105	Cumple	Cumple	'1.934 m' η = 93.7	'0.000 m' η = 93.0	'1.886 m' η = 76.8	'B110' η = 67.6	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	'4.511 m' Cumple h = 93.7
PC41 - PD12	Cumple	Cumple	'5.461 m' η = 87.8	'2.015 m' η = 71.2	'PC41' η = 91.2	'PC41' η = 93.4	'4.577 m' η = 32.4	'4.577 m' η = 29.4	'4.577 m' η = 12.0	'3.077 m' Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	'4.602 m' η = 30.2	N.P. <sup>(3)</sup>	'3.077 m' Cumple h = 86.0
PD12 - PD4	Cumple	Cumple	'1.039 m' η = 37.7	'1.039 m' η = 52.5	'PD12' η = 51.5	'3.463 m' η = 86.0	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	'2.770 m' Cumple h = 89.3
PD19 - PD13	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 80.1	'0.308 m' η = 87.3	'PD19' η = 89.3	'5.478 m' η = 80.9	'4.176 m' η = 13.5	'4.176 m' η = 40.6	'4.176 m' η = 16.6	'3.716 m' Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	'5.049 m' η = 6.3	N.P. <sup>(3)</sup>	'0.649 m' Cumple h = 72.9
PD13 - PD5	Cumple	Cumple	'3.533 m' η = 37.6	'3.533 m' η = 61.7	'PD13' η = 67.9	'3.841 m' η = 72.9	'3.805 m' η = 10.7	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	'3.841 m' η = 5.0	N.P. <sup>(3)</sup>	'3.272 m' Cumple h = 47.8
PD5 - B98	Cumple	Cumple	'0.464 m' η = 10.7	'0.308 m' η = 23.1	'0.308 m' η = 40.7	'PD5' η = 47.8	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	'0.464 m' Cumple h = 26.1
Pórtico 7 - Pórtico 10	Cumple	Cumple	'0.000 m' η = 19.9	'0.000 m' η = 15.5	'Pórtico 10' η = 26.1	'Pórtico 10' η = 15.4	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	'0.000 m' Cumple h = 30.4
Pórtico 8 - Pórtico 11	Cumple	Cumple	'0.000 m' η = 9.0	'0.000 m' η = 9.0	'Pórtico 11' η = 30.4	'Pórtico 11' η = 19.4	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	'0.000 m' Cumple h = 12.5
Pórtico 17 - Pórtico 21	Cumple	Cumple	'0.000 m' η = 11.1	'1.027 m' η = 12.5	'Pórtico 17' η = 12.3	'Pórtico 21' η = 10.5	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	'0.308 m' Cumple h = 94.1
PD22 - PD16	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 74.9	'0.308 m' η = 81.8	'PD22' η = 94.1	'PD22' η = 83.3	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	'0.308 m' Cumple h = 92.2
PD16 - PD8	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 61.2	'0.308 m' η = 62.3	'PD16' η = 83.2	'3.641 m' η = 79.3	'0.000 m' η = 12.9	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	'0.000 m' η = 9.2	N.P. <sup>(3)</sup>	'3.241 m' Cumple h = 83.2
PD8 - B95	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 27.7	'0.308 m' η = 44.5	'PD8' η = 58.9	'PD8' η = 53.0	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	'0.308 m' Cumple h = 58.9

Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)										Estado
	Disp.	Arm.	Q	Q S.	N,M	N,M S.	T <sub>c</sub>	TV <sub>x</sub>	TV <sub>y</sub>	Disp. S.	
PD4 - B102	Cumple	Cumple	'PD4' η = 1.9	'PD4' η = 2.8	'PD4' η = 27.3	'PD4' η = 51.2	'0.000 m' η = 4.8	N.P. <sup>(5)</sup>	'0.172 m' η = 1.2	N.P. <sup>(3)</sup>	Cumple h = 51.2

Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)										Estado
	Disp.	Arm.	Q	Q S.	N,M	N,M S.	T <sub>c</sub>	TV <sub>x</sub>	TV <sub>y</sub>	Disp. S.	
Pórtico 15 - Pórtico 19							N.P. <sup>(4)</sup>				NO PROCEDE
Pórtico 15 - Pórtico 19							N.P. <sup>(4)</sup>				NO PROCEDE

Notación:

Disp.: Disposiciones relativas a las armaduras

Arm.: Armadura mínima y máxima

Q: Estado límite de agotamiento frente a cortante (combinaciones no sísmicas)

Q S.: Estado límite de agotamiento frente a cortante (combinaciones sísmicas)

N,M: Estado límite de agotamiento frente a solicitaciones normales (combinaciones no sísmicas)

N,M S.: Estado límite de agotamiento frente a solicitaciones normales (combinaciones sísmicas)

T<sub>c</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Compresión oblicua.

T<sub>α</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Tracción en el alma.

T<sub>α</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Tracción en las armaduras longitudinales.

TNM<sub>x</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y esfuerzos normales. Flexión alrededor del eje X.

TV<sub>x</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje X. Compresión oblicua

TV<sub>y</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje Y. Compresión oblicua

TV<sub>s</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje X. Tracción en el alma.

TV<sub>s</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje Y. Tracción en el alma.

T,Geom.: Estado límite de agotamiento por torsión. Relación entre las dimensiones de la sección.

T,Disp<sub>s</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Separación entre las barras de la armadura longitudinal.

T,Disp<sub>s</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Separación entre las barras de la armadura transversal.

Disp. S.: Criterios de diseño por sismo

Cap. S: Diseño por capacidad. Esfuerzo cortante en vigas.

-: -

x: Distancia al origen de la barra

h: Coeficiente de aprovechamiento (%)

N.P.: No procede

Comprobaciones que no proceden (N.P.):

<sup>(1)</sup> La comprobación del estado límite de agotamiento por torsión no procede, ya que no hay momento torsor.

<sup>(2)</sup> La comprobación no procede, ya que no hay interacción entre torsión y esfuerzos normales.

<sup>(3)</sup> Debido a las características de aceleración sísmica de la zona y ductilidad de diseño de la estructura, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.

<sup>(4)</sup> No hay esfuerzos que produzcan tensiones normales para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.

<sup>(5)</sup> No hay interacción entre torsión y cortante para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	σ <sub>c</sub>	W <sub>k,C,sup.</sub>	W <sub>k,C,lat.Der.</sub>	W <sub>k,C,inf.</sub>	W <sub>k,C,lat.Izq.</sub>	σ <sub>sr</sub>	V <sub>fs</sub>	
B103 - PD40	x: 0.388 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD40 - PD27	x: 3.051 m Cumple	x: 3.051 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 3.051 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD27 - PD28	x: 5.954 m Cumple	x: 5.954 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 5.954 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD28 - B116	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 26 - Pórtico 30	x: 0.24 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 25 - Pórtico 29	x: 0.23 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C,sup.}$	$W_{k,C,lat.Der.}$	$W_{k,C,inf.}$	$W_{k,C,lat.Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fis}$	
PD17 - PD18	x: 5.584 m Cumple	x: 5.584 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 2.491 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 2.045 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD18 - B203	x: 0.604 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 25 - Pórtico 29	x: 0.23 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 36 - Pórtico 38	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 40 - Pórtico 42	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 44 - Pórtico 46	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B213 - B212	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 40 - Pórtico 42	x: 0.153 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 44 - Pórtico 46	x: 0.192 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B101 - B100	x: 2.544 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B108 - B99	x: 1.352 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B99 - PD13	x: 5.357 m Cumple	x: 5.357 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 5.138 m Cumple	Cumple	CUMPLE
Pórtico 27 - Pórtico 28	x: 0.164 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 37 - Pórtico 39	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 41 - Pórtico 43	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 45 - Pórtico 47	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD10 - PD11	x: 5.221 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 2.048 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 1.891 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD11 - B105	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0.308 m Cumple	Cumple	CUMPLE
Pórtico 37 - Pórtico 39	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 41 - Pórtico 43	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 45 - Pórtico 47	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 27 - Pórtico 28	x: 0.164 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B214 - PD1	x: 0.439 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD1 - PD2	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD2 - PD3	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD3 - B102	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B103 - B214	x: 15.412 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 3 - B117	x: 1.276 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B117 - Pórtico 5	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B121 - Pórtico 2	x: 0.082 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 14 - B119	x: 1.186 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B119 - Pórtico 22	x: 0.308 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 14 - B120	x: 1.328 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C,sup.}$	$W_{k,C,lat.Der.}$	$W_{k,C,inf.}$	$W_{k,C,lat.Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fis}$	
Pórtico 3 - B118	x: 1.276 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B118 - Pórtico 5	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B122 - Pórtico 2	x: 1.149 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD28 - PD18	x: 0 m Cumple	x: 7.577 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 7.577 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD18 - PD11	x: 7.599 m Cumple	x: 7.599 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD11 - PD3	x: 3.612 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B116 - PC41	x: 6.571 m Cumple	x: 6.571 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 6.509 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC41 - PC41	x: 2.1 m Cumple	x: 2.1 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 1.792 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC41 - B110	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0.425 m Cumple	Cumple	CUMPLE
B110 - B105	x: 2.136 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 2.136 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 1.386 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC41 - PD12	x: 3.077 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 2.972 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 4.894 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD12 - PD4	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD4 - B102	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B97 - PD19	x: 1.257 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD19 - PD13	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD13 - PD5	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD5 - B98	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 6 - B213	x: 0.602 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 6 - B212	x: 0.602 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 7 - Pórtico 10	x: 1.018 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 7 - Pórtico 10	x: 0.869 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 8 - Pórtico 11	x: 1.018 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 17 - Pórtico 21	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 8 - Pórtico 11	x: 0.602 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 17 - Pórtico 21	x: 0.488 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B96 - PD22	x: 1.257 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD22 - PD16	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD16 - PD8	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD8 - B95	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B97 - B96	x: 14.266 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B98 - B95	x: 14.266 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE

Producido por una versión educativa de CYPE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)								Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C,sup.}$	$W_{k,C,lat.Der.}$	$W_{k,C,inf.}$	$W_{k,C,lat.Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fis}$	-	
B120 - Pórtico 22	x: 1.299 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE
Pórtico 16 - Pórtico 20	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE
Pórtico 16 - Pórtico 20	x: 0.222 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)	Estado
	-	
Pórtico 15 - Pórtico 19	N.P. <sup>(3)</sup>	NO PROCEDE
Pórtico 15 - Pórtico 19	N.P. <sup>(3)</sup>	NO PROCEDE

## Notación:

$\sigma_c$ : Fisuración por compresión  
 $W_{k,C,sup.}$ : Fisuración por tracción: Cara superior  
 $W_{k,C,lat.Der.}$ : Fisuración por tracción: Cara lateral derecha  
 $W_{k,C,inf.}$ : Fisuración por tracción: Cara inferior  
 $W_{k,C,lat.Izq.}$ : Fisuración por tracción: Cara lateral izquierda  
 $\sigma_{sr}$ : Área mínima de armadura  
 $V_{fis}$ : Fisuración por cortante  
 $x$ : Distancia al origen de la barra  
 $h$ : Coeficiente de aprovechamiento (%)  
 $N.P.$ : No procede  
 $-$ : -

## Comprobaciones que no proceden (N.P.):

- <sup>(1)</sup> La comprobación no procede, ya que la tensión de tracción máxima en el hormigón no supera la resistencia a tracción del mismo.  
<sup>(2)</sup> La comprobación no procede, ya que no hay ninguna armadura traccionada.  
<sup>(3)</sup> No hay esfuerzos que produzcan tensiones normales para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.

## Comprobaciones de flecha

Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Min.}(L/300, L/500+10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
B103 - PD40	$f_{i,Q}$ : 0.05 mm $f_{i,Q,lim}$ : 2.22 mm	$f_{T,max}$ : 1.15 mm $f_{T,lim}$ : 2.59 mm	$f_{A,max}$ : 1.02 mm $f_{A,lim}$ : 1.94 mm	CUMPLE
PD40 - PD27	$f_{i,Q}$ : 0.04 mm $f_{i,Q,lim}$ : 5.20 mm	$f_{T,max}$ : 0.48 mm $f_{T,lim}$ : 5.69 mm	$f_{A,max}$ : 0.40 mm $f_{A,lim}$ : 4.38 mm	CUMPLE
PD27 - PD28	$f_{i,Q}$ : 0.49 mm $f_{i,Q,lim}$ : 17.01 mm	$f_{T,max}$ : 3.37 mm $f_{T,lim}$ : 19.85 mm	$f_{A,max}$ : 2.64 mm $f_{A,lim}$ : 14.88 mm	CUMPLE
PD28 - B116	$f_{i,Q}$ : 0.00 mm $f_{i,Q,lim}$ : 4.46 mm	$f_{T,max}$ : 0.08 mm $f_{T,lim}$ : 5.21 mm	$f_{A,max}$ : 0.08 mm $f_{A,lim}$ : 3.91 mm	CUMPLE
Pórtico 26 - Pórtico 30	$f_{i,Q}$ : 0.00 mm $f_{i,Q,lim}$ : 0.69 mm	$f_{T,max}$ : 0.00 mm $f_{T,lim}$ : 0.80 mm	$f_{A,max}$ : 0.00 mm $f_{A,lim}$ : 0.60 mm	CUMPLE
Pórtico 25 - Pórtico 29	$f_{i,Q}$ : 0.00 mm $f_{i,Q,lim}$ : 0.66 mm	$f_{T,max}$ : 0.03 mm $f_{T,lim}$ : 1.53 mm	$f_{A,max}$ : 0.02 mm $f_{A,lim}$ : 1.15 mm	CUMPLE
PD17 - PD18	$f_{i,Q}$ : 0.78 mm $f_{i,Q,lim}$ : 15.95 mm	$f_{T,max}$ : 6.59 mm $f_{T,lim}$ : 18.61 mm	$f_{A,max}$ : 5.48 mm $f_{A,lim}$ : 13.96 mm	CUMPLE
PD18 - B203	$f_{i,Q}$ : 0.00 mm $f_{i,Q,lim}$ : 4.41 mm	$f_{T,max}$ : 0.03 mm $f_{T,lim}$ : 5.15 mm	$f_{A,max}$ : 0.02 mm $f_{A,lim}$ : 3.86 mm	CUMPLE
Pórtico 25 - Pórtico 29	$f_{i,Q}$ : 0.00 mm $f_{i,Q,lim}$ : 0.66 mm	$f_{T,max}$ : 0.03 mm $f_{T,lim}$ : 1.53 mm	$f_{A,max}$ : 0.02 mm $f_{A,lim}$ : 1.15 mm	CUMPLE
Pórtico 36 - Pórtico 38	$f_{i,Q}$ : 0.00 mm $f_{i,Q,lim}$ : 0.62 mm	$f_{T,max}$ : 0.01 mm $f_{T,lim}$ : 0.73 mm	$f_{A,max}$ : 0.01 mm $f_{A,lim}$ : 0.55 mm	CUMPLE
Pórtico 40 - Pórtico 42	$f_{i,Q}$ : 0.00 mm $f_{i,Q,lim}$ : 0.51 mm	$f_{T,max}$ : 0.00 mm $f_{T,lim}$ : 0.60 mm	$f_{A,max}$ : 0.00 mm $f_{A,lim}$ : 0.45 mm	CUMPLE
Pórtico 44 - Pórtico 46	$f_{i,Q}$ : 0.00 mm $f_{i,Q,lim}$ : 0.55 mm	$f_{T,max}$ : 0.00 mm $f_{T,lim}$ : 0.64 mm	$f_{A,max}$ : 0.00 mm $f_{A,lim}$ : 0.48 mm	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Comprobaciones de flecha				
Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Min.}(L/300, L/500 + 10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
B213 - B212	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 0.62 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 0.73 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.55 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 40 - Pórtico 42	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 0.51 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 0.60 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.45 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 44 - Pórtico 46	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 0.55 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 0.64 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.48 \text{ mm}$	CUMPLE
B101 - B100	$f_{i,Q}: 0.12 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 14.73 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.60 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 17.18 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.08 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 12.89 \text{ mm}$	CUMPLE
B108 - B99	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.52 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.06 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 5.28 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.96 \text{ mm}$	CUMPLE
B99 - PD13	$f_{i,Q}: 0.18 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 15.31 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 3.02 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 17.86 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.61 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.39 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 27 - Pórtico 28	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 0.47 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 0.55 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.41 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 37 - Pórtico 39	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 0.62 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.46 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.09 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 41 - Pórtico 43	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 0.51 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 0.60 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.45 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 45 - Pórtico 47	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 0.55 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.28 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.96 \text{ mm}$	CUMPLE
PD10 - PD11	$f_{i,Q}: 0.54 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 14.92 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 5.18 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 17.40 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 4.28 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.05 \text{ mm}$	CUMPLE
PD11 - B105	$f_{i,Q}: 0.62 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.80 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 3.76 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 10.27 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 3.54 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.70 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 37 - Pórtico 39	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.25 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.27 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.46 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.20 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.09 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 41 - Pórtico 43	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 0.51 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 0.60 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.45 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 45 - Pórtico 47	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.09 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.19 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.28 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.13 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.96 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 27 - Pórtico 28	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 0.47 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.09 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.82 \text{ mm}$	CUMPLE
B214 - PD1	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.51 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.08 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.93 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.23 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.20 \text{ mm}$	CUMPLE
PD1 - PD2	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 9.50 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.24 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 10.77 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.06 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.88 \text{ mm}$	CUMPLE
PD2 - PD3	$f_{i,Q}: 0.37 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 15.14 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 3.24 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 17.66 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.64 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.25 \text{ mm}$	CUMPLE
PD3 - B102	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 9.28 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.26 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 11.38 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.35 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 8.54 \text{ mm}$	CUMPLE
B103 - B214	$f_{i,Q}: 1.12 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 49.19 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 16.19 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 42.03 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 12.49 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 40.20 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 3 - B117	$f_{i,Q}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 7.29 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.25 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 8.51 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.17 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 6.38 \text{ mm}$	CUMPLE
B117 - Pórtico 5	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.55 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.14 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.10 \text{ mm}$	CUMPLE
B121 - Pórtico 2	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.39 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.96 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.97 \text{ mm}$	CUMPLE

Producido por una versión educativa de CYDE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Comprobaciones de flecha				
Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Min.}(L/300, L/500 + 10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
Pórtico 14 - B119	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.79 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.10 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.43 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.32 \text{ mm}$	CUMPLE
B119 - Pórtico 22	$f_{i,Q}: 0.32 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 7.42 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.97 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 8.66 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.21 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 6.49 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 14 - B120	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.79 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.06 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.43 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.32 \text{ mm}$	CUMPLE
B120 - Pórtico 22	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.71 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.33 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.25 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 3 - B118	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.65 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.12 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.10 \text{ mm}$	CUMPLE
B118 - Pórtico 5	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.55 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.14 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.06 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.10 \text{ mm}$	CUMPLE
B122 - Pórtico 2	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.39 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.12 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.96 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.09 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.97 \text{ mm}$	CUMPLE
PD28 - PD18	$f_{i,Q}: 0.98 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 21.65 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 8.08 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 25.15 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 6.90 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 18.94 \text{ mm}$	CUMPLE
PD18 - PD11	$f_{i,Q}: 0.97 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 21.40 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 7.49 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 25.04 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 6.48 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 19.00 \text{ mm}$	CUMPLE
PD11 - PD3	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.99 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.25 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 7.82 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.38 \text{ mm}$	CUMPLE
B116 - PC41	$f_{i,Q}: 0.61 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 18.78 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 5.46 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 21.90 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 4.39 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 16.43 \text{ mm}$	CUMPLE
PC41 - PC41	$f_{i,Q}: 0.15 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.00 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.88 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 7.00 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.75 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.25 \text{ mm}$	CUMPLE
PC41 - B110	$f_{i,Q}: 0.28 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.50 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.58 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 5.26 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.55 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.94 \text{ mm}$	CUMPLE
B110 - B105	$f_{i,Q}: 0.30 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 14.56 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 3.85 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 16.99 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.83 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 12.74 \text{ mm}$	CUMPLE
PC41 - PD12	$f_{i,Q}: 1.56 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 16.48 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 15.93 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 19.23 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 14.10 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 14.42 \text{ mm}$	CUMPLE
PD12 - PD4	$f_{i,Q}: 0.52 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 19.79 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 4.02 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 23.09 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 4.22 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 17.31 \text{ mm}$	CUMPLE
PD4 - B102	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 0.49 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 0.57 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.43 \text{ mm}$	CUMPLE
B97 - PD19	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.59 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.88 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 8.38 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.85 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 6.29 \text{ mm}$	CUMPLE
PD19 - PD13	$f_{i,Q}: 0.71 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 15.65 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 5.21 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 18.26 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 4.41 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.69 \text{ mm}$	CUMPLE
PD13 - PD5	$f_{i,Q}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 7.77 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.20 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.06 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.22 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.18 \text{ mm}$	CUMPLE
PD5 - B98	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.55 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.97 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.23 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 6 - B213	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.91 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.12 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.39 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.09 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.55 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 15 - Pórtico 19	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.93 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.42 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.57 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 6 - B212	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.91 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.10 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.39 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.08 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.55 \text{ mm}$	CUMPLE

Producido por una versión educativa de GYPE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Comprobaciones de flecha				
Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Min.}(L/300, L/500 + 10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
Pórtico 15 - Pórtico 19	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.93 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.42 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.57 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 7 - Pórtico 10	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.91 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.10 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.39 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.08 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.55 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 16 - Pórtico 20	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.93 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.42 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.57 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 7 - Pórtico 10	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.91 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.08 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.39 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.06 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.55 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 16 - Pórtico 20	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.93 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.42 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.57 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 8 - Pórtico 11	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.91 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.10 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.39 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.08 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.55 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 17 - Pórtico 21	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.93 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.83 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.22 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 8 - Pórtico 11	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.91 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.09 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.39 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.55 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 17 - Pórtico 21	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.93 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.42 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.57 \text{ mm}$	CUMPLE
B96 - PD22	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 7.19 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.71 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 8.38 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.73 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 6.29 \text{ mm}$	CUMPLE
PD22 - PD16	$f_{i,Q}: 0.45 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 15.74 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.69 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 18.36 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.18 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.77 \text{ mm}$	CUMPLE
PD16 - PD8	$f_{i,Q}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 10.33 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.39 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 11.57 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.11 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.16 \text{ mm}$	CUMPLE
PD8 - B95	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.44 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.35 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 5.70 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.37 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 4.28 \text{ mm}$	CUMPLE
B97 - B96	$f_{i,Q}: 0.21 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 47.24 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 3.66 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 43.07 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.97 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 41.33 \text{ mm}$	CUMPLE
B98 - B95	$f_{i,Q}: 0.20 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 47.24 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 3.51 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 43.07 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.80 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 41.33 \text{ mm}$	CUMPLE

Producido por una versión educativa de GYDE





## 2.6.- PC +13.90

Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)																				Estado																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																										
	Disp.	Arm.	Q	Q.S	N.M	N.M.S	T <sub>1</sub>	T <sub>2</sub>	T <sub>3</sub>	T <sub>4</sub>	T <sub>5</sub>	T <sub>6</sub>	T <sub>7</sub>	T <sub>8</sub>	T <sub>9</sub>	T <sub>10</sub>	T <sub>11</sub>	T <sub>12</sub>	T <sub>13</sub>	T <sub>14</sub>		T <sub>15</sub>	T <sub>16</sub>	T <sub>17</sub>	T <sub>18</sub>	T <sub>19</sub>	T <sub>20</sub>	T <sub>21</sub>	T <sub>22</sub>	T <sub>23</sub>	T <sub>24</sub>	T <sub>25</sub>	T <sub>26</sub>	T <sub>27</sub>	T <sub>28</sub>	T <sub>29</sub>	T <sub>30</sub>	T <sub>31</sub>	T <sub>32</sub>	T <sub>33</sub>	T <sub>34</sub>	T <sub>35</sub>	T <sub>36</sub>	T <sub>37</sub>	T <sub>38</sub>	T <sub>39</sub>	T <sub>40</sub>	T <sub>41</sub>	T <sub>42</sub>	T <sub>43</sub>	T <sub>44</sub>	T <sub>45</sub>	T <sub>46</sub>	T <sub>47</sub>	T <sub>48</sub>	T <sub>49</sub>	T <sub>50</sub>	T <sub>51</sub>	T <sub>52</sub>	T <sub>53</sub>	T <sub>54</sub>	T <sub>55</sub>	T <sub>56</sub>	T <sub>57</sub>	T <sub>58</sub>	T <sub>59</sub>	T <sub>60</sub>	T <sub>61</sub>	T <sub>62</sub>	T <sub>63</sub>	T <sub>64</sub>	T <sub>65</sub>	T <sub>66</sub>	T <sub>67</sub>	T <sub>68</sub>	T <sub>69</sub>	T <sub>70</sub>	T <sub>71</sub>	T <sub>72</sub>	T <sub>73</sub>	T <sub>74</sub>	T <sub>75</sub>	T <sub>76</sub>	T <sub>77</sub>	T <sub>78</sub>	T <sub>79</sub>	T <sub>80</sub>	T <sub>81</sub>	T <sub>82</sub>	T <sub>83</sub>	T <sub>84</sub>	T <sub>85</sub>	T <sub>86</sub>	T <sub>87</sub>	T <sub>88</sub>	T <sub>89</sub>	T <sub>90</sub>	T <sub>91</sub>	T <sub>92</sub>	T <sub>93</sub>	T <sub>94</sub>	T <sub>95</sub>	T <sub>96</sub>	T <sub>97</sub>	T <sub>98</sub>	T <sub>99</sub>	T <sub>100</sub>	T <sub>101</sub>	T <sub>102</sub>	T <sub>103</sub>	T <sub>104</sub>	T <sub>105</sub>	T <sub>106</sub>	T <sub>107</sub>	T <sub>108</sub>	T <sub>109</sub>	T <sub>110</sub>	T <sub>111</sub>	T <sub>112</sub>	T <sub>113</sub>	T <sub>114</sub>	T <sub>115</sub>	T <sub>116</sub>	T <sub>117</sub>	T <sub>118</sub>	T <sub>119</sub>	T <sub>120</sub>	T <sub>121</sub>	T <sub>122</sub>	T <sub>123</sub>	T <sub>124</sub>	T <sub>125</sub>	T <sub>126</sub>	T <sub>127</sub>	T <sub>128</sub>	T <sub>129</sub>	T <sub>130</sub>	T <sub>131</sub>	T <sub>132</sub>	T <sub>133</sub>	T <sub>134</sub>	T <sub>135</sub>	T <sub>136</sub>	T <sub>137</sub>	T <sub>138</sub>	T <sub>139</sub>	T <sub>140</sub>	T <sub>141</sub>	T <sub>142</sub>	T <sub>143</sub>	T <sub>144</sub>	T <sub>145</sub>	T <sub>146</sub>	T <sub>147</sub>	T <sub>148</sub>	T <sub>149</sub>	T <sub>150</sub>	T <sub>151</sub>	T <sub>152</sub>	T <sub>153</sub>	T <sub>154</sub>	T <sub>155</sub>	T <sub>156</sub>	T <sub>157</sub>	T <sub>158</sub>	T <sub>159</sub>	T <sub>160</sub>	T <sub>161</sub>	T <sub>162</sub>	T <sub>163</sub>	T <sub>164</sub>	T <sub>165</sub>	T <sub>166</sub>	T <sub>167</sub>	T <sub>168</sub>	T <sub>169</sub>	T <sub>170</sub>	T <sub>171</sub>	T <sub>172</sub>	T <sub>173</sub>	T <sub>174</sub>	T <sub>175</sub>	T <sub>176</sub>	T <sub>177</sub>	T <sub>178</sub>	T <sub>179</sub>	T <sub>180</sub>	T <sub>181</sub>	T <sub>182</sub>	T <sub>183</sub>	T <sub>184</sub>	T <sub>185</sub>	T <sub>186</sub>	T <sub>187</sub>	T <sub>188</sub>	T <sub>189</sub>	T <sub>190</sub>	T <sub>191</sub>	T <sub>192</sub>	T <sub>193</sub>	T <sub>194</sub>	T <sub>195</sub>	T <sub>196</sub>	T <sub>197</sub>	T <sub>198</sub>	T <sub>199</sub>	T <sub>200</sub>	T <sub>201</sub>	T <sub>202</sub>	T <sub>203</sub>	T <sub>204</sub>	T <sub>205</sub>	T <sub>206</sub>	T <sub>207</sub>	T <sub>208</sub>	T <sub>209</sub>	T <sub>210</sub>	T <sub>211</sub>	T <sub>212</sub>	T <sub>213</sub>	T <sub>214</sub>	T <sub>215</sub>	T <sub>216</sub>	T <sub>217</sub>	T <sub>218</sub>	T <sub>219</sub>	T <sub>220</sub>	T <sub>221</sub>	T <sub>222</sub>	T <sub>223</sub>	T <sub>224</sub>	T <sub>225</sub>	T <sub>226</sub>	T <sub>227</sub>	T <sub>228</sub>	T <sub>229</sub>	T <sub>230</sub>	T <sub>231</sub>	T <sub>232</sub>	T <sub>233</sub>	T <sub>234</sub>	T <sub>235</sub>	T <sub>236</sub>	T <sub>237</sub>	T <sub>238</sub>	T <sub>239</sub>	T <sub>240</sub>	T <sub>241</sub>	T <sub>242</sub>	T <sub>243</sub>	T <sub>244</sub>	T <sub>245</sub>	T <sub>246</sub>	T <sub>247</sub>	T <sub>248</sub>	T <sub>249</sub>	T <sub>250</sub>	T <sub>251</sub>	T <sub>252</sub>	T <sub>253</sub>	T <sub>254</sub>	T <sub>255</sub>	T <sub>256</sub>	T <sub>257</sub>	T <sub>258</sub>	T <sub>259</sub>	T <sub>260</sub>	T <sub>261</sub>	T <sub>262</sub>	T <sub>263</sub>	T <sub>264</sub>	T <sub>265</sub>	T <sub>266</sub>	T <sub>267</sub>	T <sub>268</sub>	T <sub>269</sub>	T <sub>270</sub>	T <sub>271</sub>	T <sub>272</sub>	T <sub>273</sub>	T <sub>274</sub>	T <sub>275</sub>	T <sub>276</sub>	T <sub>277</sub>	T <sub>278</sub>	T <sub>279</sub>	T <sub>280</sub>	T <sub>281</sub>	T <sub>282</sub>	T <sub>283</sub>	T <sub>284</sub>	T <sub>285</sub>	T <sub>286</sub>	T <sub>287</sub>	T <sub>288</sub>	T <sub>289</sub>	T <sub>290</sub>	T <sub>291</sub>	T <sub>292</sub>	T <sub>293</sub>	T <sub>294</sub>	T <sub>295</sub>	T <sub>296</sub>	T <sub>297</sub>	T <sub>298</sub>	T <sub>299</sub>	T <sub>300</sub>	T <sub>301</sub>	T <sub>302</sub>	T <sub>303</sub>	T <sub>304</sub>	T <sub>305</sub>	T <sub>306</sub>	T <sub>307</sub>	T <sub>308</sub>	T <sub>309</sub>	T <sub>310</sub>	T <sub>311</sub>	T <sub>312</sub>	T <sub>313</sub>	T <sub>314</sub>	T <sub>315</sub>	T <sub>316</sub>	T <sub>317</sub>	T <sub>318</sub>	T <sub>319</sub>	T <sub>320</sub>	T <sub>321</sub>	T <sub>322</sub>	T <sub>323</sub>	T <sub>324</sub>	T <sub>325</sub>	T <sub>326</sub>	T <sub>327</sub>	T <sub>328</sub>	T <sub>329</sub>	T <sub>330</sub>	T <sub>331</sub>	T <sub>332</sub>	T <sub>333</sub>	T <sub>334</sub>	T <sub>335</sub>	T <sub>336</sub>	T <sub>337</sub>	T <sub>338</sub>	T <sub>339</sub>	T <sub>340</sub>	T <sub>341</sub>	T <sub>342</sub>	T <sub>343</sub>	T <sub>344</sub>	T <sub>345</sub>	T <sub>346</sub>	T <sub>347</sub>	T <sub>348</sub>	T <sub>349</sub>	T <sub>350</sub>	T <sub>351</sub>	T <sub>352</sub>	T <sub>353</sub>	T <sub>354</sub>	T <sub>355</sub>	T <sub>356</sub>	T <sub>357</sub>	T <sub>358</sub>	T <sub>359</sub>	T <sub>360</sub>	T <sub>361</sub>	T <sub>362</sub>	T <sub>363</sub>	T <sub>364</sub>	T <sub>365</sub>	T <sub>366</sub>	T <sub>367</sub>	T <sub>368</sub>	T <sub>369</sub>	T <sub>370</sub>	T <sub>371</sub>	T <sub>372</sub>	T <sub>373</sub>	T <sub>374</sub>	T <sub>375</sub>	T <sub>376</sub>	T <sub>377</sub>	T <sub>378</sub>	T <sub>379</sub>	T <sub>380</sub>	T <sub>381</sub>	T <sub>382</sub>	T <sub>383</sub>	T <sub>384</sub>	T <sub>385</sub>	T <sub>386</sub>	T <sub>387</sub>	T <sub>388</sub>	T <sub>389</sub>	T <sub>390</sub>	T <sub>391</sub>	T <sub>392</sub>	T <sub>393</sub>	T <sub>394</sub>	T <sub>395</sub>	T <sub>396</sub>	T <sub>397</sub>	T <sub>398</sub>	T <sub>399</sub>	T <sub>400</sub>	T <sub>401</sub>	T <sub>402</sub>	T <sub>403</sub>	T <sub>404</sub>	T <sub>405</sub>	T <sub>406</sub>	T <sub>407</sub>	T <sub>408</sub>	T <sub>409</sub>	T <sub>410</sub>	T <sub>411</sub>	T <sub>412</sub>	T <sub>413</sub>	T <sub>414</sub>	T <sub>415</sub>	T <sub>416</sub>	T <sub>417</sub>	T <sub>418</sub>	T <sub>419</sub>	T <sub>420</sub>	T <sub>421</sub>	T <sub>422</sub>	T <sub>423</sub>	T <sub>424</sub>	T <sub>425</sub>	T <sub>426</sub>	T <sub>427</sub>	T <sub>428</sub>	T <sub>429</sub>	T <sub>430</sub>	T <sub>431</sub>	T <sub>432</sub>	T <sub>433</sub>	T <sub>434</sub>	T <sub>435</sub>	T <sub>436</sub>	T <sub>437</sub>	T <sub>438</sub>	T <sub>439</sub>	T <sub>440</sub>	T <sub>441</sub>	T <sub>442</sub>	T <sub>443</sub>	T <sub>444</sub>	T <sub>445</sub>	T <sub>446</sub>	T <sub>447</sub>	T <sub>448</sub>	T <sub>449</sub>	T <sub>450</sub>	T <sub>451</sub>	T <sub>452</sub>	T <sub>453</sub>	T <sub>454</sub>	T <sub>455</sub>	T <sub>456</sub>	T <sub>457</sub>	T <sub>458</sub>	T <sub>459</sub>	T <sub>460</sub>	T <sub>461</sub>	T <sub>462</sub>	T <sub>463</sub>	T <sub>464</sub>	T <sub>465</sub>	T <sub>466</sub>	T <sub>467</sub>	T <sub>468</sub>	T <sub>469</sub>	T <sub>470</sub>	T <sub>471</sub>	T <sub>472</sub>	T <sub>473</sub>	T <sub>474</sub>	T <sub>475</sub>	T <sub>476</sub>	T <sub>477</sub>	T <sub>478</sub>	T <sub>479</sub>	T <sub>480</sub>	T <sub>481</sub>	T <sub>482</sub>	T <sub>483</sub>	T <sub>484</sub>	T <sub>485</sub>	T <sub>486</sub>	T <sub>487</sub>	T <sub>488</sub>	T <sub>489</sub>	T <sub>490</sub>	T <sub>491</sub>	T <sub>492</sub>	T <sub>493</sub>	T <sub>494</sub>	T <sub>495</sub>	T <sub>496</sub>	T <sub>497</sub>	T <sub>498</sub>	T <sub>499</sub>	T <sub>500</sub>	T <sub>501</sub>	T <sub>502</sub>	T <sub>503</sub>	T <sub>504</sub>	T <sub>505</sub>	T <sub>506</sub>	T <sub>507</sub>	T <sub>508</sub>	T <sub>509</sub>	T <sub>510</sub>	T <sub>511</sub>	T <sub>512</sub>	T <sub>513</sub>	T <sub>514</sub>	T <sub>515</sub>	T <sub>516</sub>	T <sub>517</sub>	T <sub>518</sub>	T <sub>519</sub>	T <sub>520</sub>	T <sub>521</sub>	T <sub>522</sub>	T <sub>523</sub>	T <sub>524</sub>	T <sub>525</sub>	T <sub>526</sub>	T <sub>527</sub>	T <sub>528</sub>	T <sub>529</sub>	T <sub>530</sub>	T <sub>531</sub>	T <sub>532</sub>	T <sub>533</sub>	T <sub>534</sub>	T <sub>535</sub>	T <sub>536</sub>	T <sub>537</sub>	T <sub>538</sub>	T <sub>539</sub>	T <sub>540</sub>	T <sub>541</sub>	T <sub>542</sub>	T <sub>543</sub>	T <sub>544</sub>	T <sub>545</sub>	T <sub>546</sub>	T <sub>547</sub>	T <sub>548</sub>	T <sub>549</sub>	T <sub>550</sub>	T <sub>551</sub>	T <sub>552</sub>	T <sub>553</sub>	T <sub>554</sub>	T <sub>555</sub>	T <sub>556</sub>	T <sub>557</sub>	T <sub>558</sub>	T <sub>559</sub>	T <sub>560</sub>	T <sub>561</sub>	T <sub>562</sub>	T <sub>563</sub>	T <sub>564</sub>	T <sub>565</sub>	T <sub>566</sub>	T <sub>567</sub>	T <sub>568</sub>	T <sub>569</sub>	T <sub>570</sub>	T <sub>571</sub>	T <sub>572</sub>	T <sub>573</sub>	T <sub>574</sub>	T <sub>575</sub>	T <sub>576</sub>	T <sub>577</sub>	T <sub>578</sub>	T <sub>579</sub>	T <sub>580</sub>	T <sub>581</sub>	T <sub>582</sub>	T <sub>583</sub>	T <sub>584</sub>	T <sub>585</sub>	T <sub>586</sub>	T <sub>587</sub>	T <sub>588</sub>	T <sub>589</sub>	T <sub>590</sub>	T <sub>591</sub>	T <sub>592</sub>	T <sub>593</sub>	T <sub>594</sub>	T <sub>595</sub>	T <sub>596</sub>	T <sub>597</sub>	T <sub>598</sub>	T <sub>599</sub>	T <sub>600</sub>	T <sub>601</sub>	T <sub>602</sub>	T <sub>603</sub>	T <sub>604</sub>	T <sub>605</sub>	T <sub>606</sub>	T <sub>607</sub>	T <sub>608</sub>	T <sub>609</sub>	T <sub>610</sub>	T <sub>611</sub>	T <sub>612</sub>	T <sub>613</sub>	T <sub>614</sub>	T <sub>615</sub>	T <sub>616</sub>	T <sub>617</sub>	T <sub>618</sub>	T <sub>619</sub>	T <sub>620</sub>	T <sub>621</sub>	T <sub>622</sub>	T <sub>623</sub>	T <sub>624</sub>	T <sub>625</sub>	T <sub>626</sub>	T <sub>627</sub>	T <sub>628</sub>	T <sub>629</sub>	T <sub>630</sub>	T <sub>631</sub>	T <sub>632</sub>	T <sub>633</sub>	T <sub>634</sub>	T <sub>635</sub>	T <sub>636</sub>	T <sub>637</sub>	T <sub>638</sub>	T <sub>639</sub>	T <sub>640</sub>	T <sub>641</sub>	T <sub>642</sub>	T <sub>643</sub>	T <sub>644</sub>	T <sub>645</sub>	T <sub>646</sub>	T <sub>647</sub>	T <sub>648</sub>	T <sub>649</sub>	T <sub>650</sub>	T <sub>651</sub>	T <sub>652</sub>	T <sub>653</sub>	T <sub>654</sub>	T <sub>655</sub>	T <sub>656</sub>	T <sub>657</sub>	T <sub>658</sub>	T <sub>659</sub>	T <sub>660</sub>	T <sub>661</sub>	T <sub>662</sub>	T <sub>663</sub>	T <sub>664</sub>	T <sub>665</sub>	T <sub>666</sub>	T <sub>667</sub>	T <sub>668</sub>	T <sub>669</sub>	T <sub>670</sub>	T <sub>671</sub>	T <sub>672</sub>	T <sub>673</sub>	T <sub>674</sub>	T <sub>675</sub>	T <sub>676</sub>	T <sub>677</sub>	T <sub>678</sub>	T <sub>679</sub>	T <sub>680</sub>	T <sub>681</sub>	T <sub>682</sub>	T <sub>683</sub>	T <sub>684</sub>	T <sub>685</sub>	T <sub>686</sub>	T <sub>687</sub>	T <sub>688</sub>	T <sub>689</sub>	T <sub>690</sub>	T <sub>691</sub>	T <sub>692</sub>	T <sub>693</sub>	T <sub>694</sub>	T <sub>695</sub>	T <sub>696</sub>	T <sub>697</sub>	T <sub>698</sub>	T <sub>699</sub>	T <sub>700</sub>	T <sub>701</sub>	T <sub>702</sub>	T <sub>703</sub>	T <sub>704</sub>	T <sub>705</sub>	T <sub>706</sub>	T <sub>707</sub>	T <sub>708</sub>	T <sub>709</sub>	T <sub>710</sub>	T <sub>711</sub>	T <sub>712</sub>	T <sub>713</sub>	T <sub>714</sub>	T <sub>715</sub>	T <sub>716</sub>	T <sub>717</sub>	T <sub>718</sub>	T <sub>719</sub>	T <sub>720</sub>	T <sub>721</sub>	T <sub>722</sub>	T <sub>723</sub>	T <sub>724</sub>	T <sub>725</sub>	T <sub>726</sub>	T <sub>727</sub>	T <sub>728</sub>	T <sub>729</sub>	T <sub>730</sub>	T <sub>731</sub>	T <sub>732</sub>	T <sub>733</sub>	T <sub>734</sub>	T <sub>735</sub>	T <sub>736</sub>	T <sub>737</sub>	T <sub>738</sub>	T <sub>739</sub>	T <sub>740</sub>	T <sub>741</sub>	T <sub>742</sub>	T <sub>743</sub>	T <sub>744</sub>	T <sub>745</sub>	T <sub>746</sub>	T <sub>747</sub>	T <sub>748</sub>	T <sub>749</sub>	T <sub>750</sub>	T <sub>751</sub>	T <sub>752</sub>	T <sub>753</sub>	T <sub>754</sub>	T <sub>755</sub>	T <sub>756</sub>	T <sub>757</sub>	T <sub>758</sub>	T <sub>759</sub>	T <sub>760</sub>	T <sub>761</sub>	T <sub>762</sub>	T <sub>763</sub>	T <sub>764</sub>	T <sub>765</sub>	T <sub>766</sub>	T <sub>767</sub>	T <sub>768</sub>	T <sub>769</sub>	T <sub>770</sub>	T <sub>771</sub>	T <sub>772</sub>	T <sub>773</sub>	T <sub>774</sub>	T <sub>775</sub>	T <sub>776</sub>	T <sub>777</sub>	T <sub>778</sub>	T <sub>779</sub>	T <sub>780</sub>	T <sub>781</sub>	T <sub>782</sub>	T <sub>783</sub>	T <sub>784</sub>	T <sub>785</sub>	T <sub>786</sub>	T <sub>787</sub>	T <sub>788</sub>	T <sub>789</sub>	T <sub>790</sub>	T <sub>791</sub>	T <sub>792</sub>	T <sub>793</sub>	T <sub>794</sub>	T <sub>795</sub>	T <sub>796</sub>	T <sub>797</sub>	T <sub>798</sub>	T <sub>799</sub>	T <sub>800</sub>	T <sub>801</sub>	T <sub>802</sub>	T <sub>803</sub>	T <sub>804</sub>	T <sub>805</sub>	T <sub>806</sub>	T <sub>807</sub>	T <sub>808</sub>	T <sub>809</sub>	T <sub>810</sub>	T <sub>811</sub>	T <sub>812</sub>	T <sub>813</sub>	T <sub>814</sub>	T <sub>815</sub>	T <sub>816</sub>	T <sub>817</sub>	T <sub>818</sub>	T <sub>819</sub>	T <sub>820</sub>	T <sub>821</sub>	T <sub>822</sub>	T <sub>823</sub>	T <sub>824</sub>	T <sub>825</sub>	T <sub>826</sub>	T <sub>827</sub>	T <sub>828</sub>	T <sub>829</sub>	T <sub>830</sub>	T <sub>831</sub>	T <sub>832</sub>	T <sub>833</sub>	T <sub>834</sub>	T <sub>835</sub>	T <sub>836</sub>	T <sub>837</sub>	T <sub>838</sub>	T <sub>839</sub>	T <sub>840</sub>	T <sub>841</sub>	T <sub>842</sub>	T <sub>843</sub>	T <sub>844</sub>	T <sub>845</sub>	T <sub>846</sub>	T <sub>847</sub>	T <sub>848</sub>	T <sub>849</sub>	T <sub>850</sub>	T <sub>851</sub>	T <sub>852</sub>	T <sub>853</sub>	T <sub>854</sub>	T <sub>855</sub>	T <sub>856</sub>	T <sub>857</sub>	T <sub>858</sub>	T <sub>859</sub>	T <sub>860</sub>	T <sub>861</sub>	T <sub>862</sub>	T <sub>863</sub>	T <sub>864</sub>	T <sub>865</sub>	T <sub>866</sub>	T <sub>867</sub>	T <sub>868</sub>	T <sub>869</sub>	T <sub>870</sub>	T <sub>871</sub>	T <sub>872</sub>	T <sub>873</sub>	T <sub>874</sub>	T <sub>875</sub>	T <sub>876</sub>	T <sub>877</sub>	T <sub>878</sub>	T <sub>879</sub>	T <sub>880</sub>	T <sub>881</sub>	T <sub>882</sub>	T <sub>883</sub>	T <sub>884</sub>	T <sub>885</sub>	T <sub>886</sub>	T <sub>887</sub>	T <sub>888</sub>	T <sub>889</sub>	T <sub>890</sub>	T <sub>891</sub>	T <sub>892</sub>	T <sub>893</sub>	T <sub>894</sub>	T <sub>895</sub>	T <sub>896</sub>	T <sub>897</sub>	T <sub>898</sub>	T <sub>899</sub>	T <sub>900</sub>	T <sub>901</sub>	T <sub>902</sub>	T <sub>903</sub>	T <sub>904</sub>	T <sub>905</sub>	T <sub>906</sub>	T <sub>907</sub>	T <sub>908</sub>	T <sub>909</sub>	T <sub>910</sub>	T <sub>911</sub>	T <sub>912</sub>	T <sub>913</sub>	T <sub>914</sub>	T <sub>915</sub>	T <sub>916</sub>	T <sub>917</sub>	T <sub>918</sub>	T <sub>919</sub>	T <sub>920</sub>	T <sub>921</sub>	T <sub>922</sub>	T <sub>923</sub>	T <sub>924</sub>	T <sub>925</sub>	T <sub>926</sub>	T <sub>927</sub>	T <sub>928</sub>	T <sub>929</sub>	T <sub>930</sub>	T <sub>931</sub>	T <sub>932</sub>	T <sub>933</sub>	T <sub>934</sub>	T <sub>935</sub>	T <sub>936</sub>	T <sub>937</sub>	T <sub>938</sub>	T <sub>939</sub>	T <sub>940</sub>	T <sub>941</sub>	T <sub>942</sub>	T <sub>943</sub>	T <sub>944</sub>	T <sub>945</sub>	T <sub>946</sub>	T <sub>947</sub>	T <sub>948</sub>	T <sub>949</sub>	T <sub>950</sub>	T <sub>951</sub>	T <sub>952</sub>

Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)																				Estado																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																										
	Disp.	Arm.	Q	Q.S	N.M	N.M.S	T	T <sub>1</sub>	T <sub>2</sub>	T <sub>3</sub>	T <sub>4</sub>	T <sub>5</sub>	T <sub>6</sub>	T <sub>7</sub>	T <sub>8</sub>	T <sub>9</sub>	T <sub>10</sub>	T <sub>11</sub>	T <sub>12</sub>	T <sub>13</sub>		T <sub>14</sub>	T <sub>15</sub>	T <sub>16</sub>	T <sub>17</sub>	T <sub>18</sub>	T <sub>19</sub>	T <sub>20</sub>	T <sub>21</sub>	T <sub>22</sub>	T <sub>23</sub>	T <sub>24</sub>	T <sub>25</sub>	T <sub>26</sub>	T <sub>27</sub>	T <sub>28</sub>	T <sub>29</sub>	T <sub>30</sub>	T <sub>31</sub>	T <sub>32</sub>	T <sub>33</sub>	T <sub>34</sub>	T <sub>35</sub>	T <sub>36</sub>	T <sub>37</sub>	T <sub>38</sub>	T <sub>39</sub>	T <sub>40</sub>	T <sub>41</sub>	T <sub>42</sub>	T <sub>43</sub>	T <sub>44</sub>	T <sub>45</sub>	T <sub>46</sub>	T <sub>47</sub>	T <sub>48</sub>	T <sub>49</sub>	T <sub>50</sub>	T <sub>51</sub>	T <sub>52</sub>	T <sub>53</sub>	T <sub>54</sub>	T <sub>55</sub>	T <sub>56</sub>	T <sub>57</sub>	T <sub>58</sub>	T <sub>59</sub>	T <sub>60</sub>	T <sub>61</sub>	T <sub>62</sub>	T <sub>63</sub>	T <sub>64</sub>	T <sub>65</sub>	T <sub>66</sub>	T <sub>67</sub>	T <sub>68</sub>	T <sub>69</sub>	T <sub>70</sub>	T <sub>71</sub>	T <sub>72</sub>	T <sub>73</sub>	T <sub>74</sub>	T <sub>75</sub>	T <sub>76</sub>	T <sub>77</sub>	T <sub>78</sub>	T <sub>79</sub>	T <sub>80</sub>	T <sub>81</sub>	T <sub>82</sub>	T <sub>83</sub>	T <sub>84</sub>	T <sub>85</sub>	T <sub>86</sub>	T <sub>87</sub>	T <sub>88</sub>	T <sub>89</sub>	T <sub>90</sub>	T <sub>91</sub>	T <sub>92</sub>	T <sub>93</sub>	T <sub>94</sub>	T <sub>95</sub>	T <sub>96</sub>	T <sub>97</sub>	T <sub>98</sub>	T <sub>99</sub>	T <sub>100</sub>	T <sub>101</sub>	T <sub>102</sub>	T <sub>103</sub>	T <sub>104</sub>	T <sub>105</sub>	T <sub>106</sub>	T <sub>107</sub>	T <sub>108</sub>	T <sub>109</sub>	T <sub>110</sub>	T <sub>111</sub>	T <sub>112</sub>	T <sub>113</sub>	T <sub>114</sub>	T <sub>115</sub>	T <sub>116</sub>	T <sub>117</sub>	T <sub>118</sub>	T <sub>119</sub>	T <sub>120</sub>	T <sub>121</sub>	T <sub>122</sub>	T <sub>123</sub>	T <sub>124</sub>	T <sub>125</sub>	T <sub>126</sub>	T <sub>127</sub>	T <sub>128</sub>	T <sub>129</sub>	T <sub>130</sub>	T <sub>131</sub>	T <sub>132</sub>	T <sub>133</sub>	T <sub>134</sub>	T <sub>135</sub>	T <sub>136</sub>	T <sub>137</sub>	T <sub>138</sub>	T <sub>139</sub>	T <sub>140</sub>	T <sub>141</sub>	T <sub>142</sub>	T <sub>143</sub>	T <sub>144</sub>	T <sub>145</sub>	T <sub>146</sub>	T <sub>147</sub>	T <sub>148</sub>	T <sub>149</sub>	T <sub>150</sub>	T <sub>151</sub>	T <sub>152</sub>	T <sub>153</sub>	T <sub>154</sub>	T <sub>155</sub>	T <sub>156</sub>	T <sub>157</sub>	T <sub>158</sub>	T <sub>159</sub>	T <sub>160</sub>	T <sub>161</sub>	T <sub>162</sub>	T <sub>163</sub>	T <sub>164</sub>	T <sub>165</sub>	T <sub>166</sub>	T <sub>167</sub>	T <sub>168</sub>	T <sub>169</sub>	T <sub>170</sub>	T <sub>171</sub>	T <sub>172</sub>	T <sub>173</sub>	T <sub>174</sub>	T <sub>175</sub>	T <sub>176</sub>	T <sub>177</sub>	T <sub>178</sub>	T <sub>179</sub>	T <sub>180</sub>	T <sub>181</sub>	T <sub>182</sub>	T <sub>183</sub>	T <sub>184</sub>	T <sub>185</sub>	T <sub>186</sub>	T <sub>187</sub>	T <sub>188</sub>	T <sub>189</sub>	T <sub>190</sub>	T <sub>191</sub>	T <sub>192</sub>	T <sub>193</sub>	T <sub>194</sub>	T <sub>195</sub>	T <sub>196</sub>	T <sub>197</sub>	T <sub>198</sub>	T <sub>199</sub>	T <sub>200</sub>	T <sub>201</sub>	T <sub>202</sub>	T <sub>203</sub>	T <sub>204</sub>	T <sub>205</sub>	T <sub>206</sub>	T <sub>207</sub>	T <sub>208</sub>	T <sub>209</sub>	T <sub>210</sub>	T <sub>211</sub>	T <sub>212</sub>	T <sub>213</sub>	T <sub>214</sub>	T <sub>215</sub>	T <sub>216</sub>	T <sub>217</sub>	T <sub>218</sub>	T <sub>219</sub>	T <sub>220</sub>	T <sub>221</sub>	T <sub>222</sub>	T <sub>223</sub>	T <sub>224</sub>	T <sub>225</sub>	T <sub>226</sub>	T <sub>227</sub>	T <sub>228</sub>	T <sub>229</sub>	T <sub>230</sub>	T <sub>231</sub>	T <sub>232</sub>	T <sub>233</sub>	T <sub>234</sub>	T <sub>235</sub>	T <sub>236</sub>	T <sub>237</sub>	T <sub>238</sub>	T <sub>239</sub>	T <sub>240</sub>	T <sub>241</sub>	T <sub>242</sub>	T <sub>243</sub>	T <sub>244</sub>	T <sub>245</sub>	T <sub>246</sub>	T <sub>247</sub>	T <sub>248</sub>	T <sub>249</sub>	T <sub>250</sub>	T <sub>251</sub>	T <sub>252</sub>	T <sub>253</sub>	T <sub>254</sub>	T <sub>255</sub>	T <sub>256</sub>	T <sub>257</sub>	T <sub>258</sub>	T <sub>259</sub>	T <sub>260</sub>	T <sub>261</sub>	T <sub>262</sub>	T <sub>263</sub>	T <sub>264</sub>	T <sub>265</sub>	T <sub>266</sub>	T <sub>267</sub>	T <sub>268</sub>	T <sub>269</sub>	T <sub>270</sub>	T <sub>271</sub>	T <sub>272</sub>	T <sub>273</sub>	T <sub>274</sub>	T <sub>275</sub>	T <sub>276</sub>	T <sub>277</sub>	T <sub>278</sub>	T <sub>279</sub>	T <sub>280</sub>	T <sub>281</sub>	T <sub>282</sub>	T <sub>283</sub>	T <sub>284</sub>	T <sub>285</sub>	T <sub>286</sub>	T <sub>287</sub>	T <sub>288</sub>	T <sub>289</sub>	T <sub>290</sub>	T <sub>291</sub>	T <sub>292</sub>	T <sub>293</sub>	T <sub>294</sub>	T <sub>295</sub>	T <sub>296</sub>	T <sub>297</sub>	T <sub>298</sub>	T <sub>299</sub>	T <sub>300</sub>	T <sub>301</sub>	T <sub>302</sub>	T <sub>303</sub>	T <sub>304</sub>	T <sub>305</sub>	T <sub>306</sub>	T <sub>307</sub>	T <sub>308</sub>	T <sub>309</sub>	T <sub>310</sub>	T <sub>311</sub>	T <sub>312</sub>	T <sub>313</sub>	T <sub>314</sub>	T <sub>315</sub>	T <sub>316</sub>	T <sub>317</sub>	T <sub>318</sub>	T <sub>319</sub>	T <sub>320</sub>	T <sub>321</sub>	T <sub>322</sub>	T <sub>323</sub>	T <sub>324</sub>	T <sub>325</sub>	T <sub>326</sub>	T <sub>327</sub>	T <sub>328</sub>	T <sub>329</sub>	T <sub>330</sub>	T <sub>331</sub>	T <sub>332</sub>	T <sub>333</sub>	T <sub>334</sub>	T <sub>335</sub>	T <sub>336</sub>	T <sub>337</sub>	T <sub>338</sub>	T <sub>339</sub>	T <sub>340</sub>	T <sub>341</sub>	T <sub>342</sub>	T <sub>343</sub>	T <sub>344</sub>	T <sub>345</sub>	T <sub>346</sub>	T <sub>347</sub>	T <sub>348</sub>	T <sub>349</sub>	T <sub>350</sub>	T <sub>351</sub>	T <sub>352</sub>	T <sub>353</sub>	T <sub>354</sub>	T <sub>355</sub>	T <sub>356</sub>	T <sub>357</sub>	T <sub>358</sub>	T <sub>359</sub>	T <sub>360</sub>	T <sub>361</sub>	T <sub>362</sub>	T <sub>363</sub>	T <sub>364</sub>	T <sub>365</sub>	T <sub>366</sub>	T <sub>367</sub>	T <sub>368</sub>	T <sub>369</sub>	T <sub>370</sub>	T <sub>371</sub>	T <sub>372</sub>	T <sub>373</sub>	T <sub>374</sub>	T <sub>375</sub>	T <sub>376</sub>	T <sub>377</sub>	T <sub>378</sub>	T <sub>379</sub>	T <sub>380</sub>	T <sub>381</sub>	T <sub>382</sub>	T <sub>383</sub>	T <sub>384</sub>	T <sub>385</sub>	T <sub>386</sub>	T <sub>387</sub>	T <sub>388</sub>	T <sub>389</sub>	T <sub>390</sub>	T <sub>391</sub>	T <sub>392</sub>	T <sub>393</sub>	T <sub>394</sub>	T <sub>395</sub>	T <sub>396</sub>	T <sub>397</sub>	T <sub>398</sub>	T <sub>399</sub>	T <sub>400</sub>	T <sub>401</sub>	T <sub>402</sub>	T <sub>403</sub>	T <sub>404</sub>	T <sub>405</sub>	T <sub>406</sub>	T <sub>407</sub>	T <sub>408</sub>	T <sub>409</sub>	T <sub>410</sub>	T <sub>411</sub>	T <sub>412</sub>	T <sub>413</sub>	T <sub>414</sub>	T <sub>415</sub>	T <sub>416</sub>	T <sub>417</sub>	T <sub>418</sub>	T <sub>419</sub>	T <sub>420</sub>	T <sub>421</sub>	T <sub>422</sub>	T <sub>423</sub>	T <sub>424</sub>	T <sub>425</sub>	T <sub>426</sub>	T <sub>427</sub>	T <sub>428</sub>	T <sub>429</sub>	T <sub>430</sub>	T <sub>431</sub>	T <sub>432</sub>	T <sub>433</sub>	T <sub>434</sub>	T <sub>435</sub>	T <sub>436</sub>	T <sub>437</sub>	T <sub>438</sub>	T <sub>439</sub>	T <sub>440</sub>	T <sub>441</sub>	T <sub>442</sub>	T <sub>443</sub>	T <sub>444</sub>	T <sub>445</sub>	T <sub>446</sub>	T <sub>447</sub>	T <sub>448</sub>	T <sub>449</sub>	T <sub>450</sub>	T <sub>451</sub>	T <sub>452</sub>	T <sub>453</sub>	T <sub>454</sub>	T <sub>455</sub>	T <sub>456</sub>	T <sub>457</sub>	T <sub>458</sub>	T <sub>459</sub>	T <sub>460</sub>	T <sub>461</sub>	T <sub>462</sub>	T <sub>463</sub>	T <sub>464</sub>	T <sub>465</sub>	T <sub>466</sub>	T <sub>467</sub>	T <sub>468</sub>	T <sub>469</sub>	T <sub>470</sub>	T <sub>471</sub>	T <sub>472</sub>	T <sub>473</sub>	T <sub>474</sub>	T <sub>475</sub>	T <sub>476</sub>	T <sub>477</sub>	T <sub>478</sub>	T <sub>479</sub>	T <sub>480</sub>	T <sub>481</sub>	T <sub>482</sub>	T <sub>483</sub>	T <sub>484</sub>	T <sub>485</sub>	T <sub>486</sub>	T <sub>487</sub>	T <sub>488</sub>	T <sub>489</sub>	T <sub>490</sub>	T <sub>491</sub>	T <sub>492</sub>	T <sub>493</sub>	T <sub>494</sub>	T <sub>495</sub>	T <sub>496</sub>	T <sub>497</sub>	T <sub>498</sub>	T <sub>499</sub>	T <sub>500</sub>	T <sub>501</sub>	T <sub>502</sub>	T <sub>503</sub>	T <sub>504</sub>	T <sub>505</sub>	T <sub>506</sub>	T <sub>507</sub>	T <sub>508</sub>	T <sub>509</sub>	T <sub>510</sub>	T <sub>511</sub>	T <sub>512</sub>	T <sub>513</sub>	T <sub>514</sub>	T <sub>515</sub>	T <sub>516</sub>	T <sub>517</sub>	T <sub>518</sub>	T <sub>519</sub>	T <sub>520</sub>	T <sub>521</sub>	T <sub>522</sub>	T <sub>523</sub>	T <sub>524</sub>	T <sub>525</sub>	T <sub>526</sub>	T <sub>527</sub>	T <sub>528</sub>	T <sub>529</sub>	T <sub>530</sub>	T <sub>531</sub>	T <sub>532</sub>	T <sub>533</sub>	T <sub>534</sub>	T <sub>535</sub>	T <sub>536</sub>	T <sub>537</sub>	T <sub>538</sub>	T <sub>539</sub>	T <sub>540</sub>	T <sub>541</sub>	T <sub>542</sub>	T <sub>543</sub>	T <sub>544</sub>	T <sub>545</sub>	T <sub>546</sub>	T <sub>547</sub>	T <sub>548</sub>	T <sub>549</sub>	T <sub>550</sub>	T <sub>551</sub>	T <sub>552</sub>	T <sub>553</sub>	T <sub>554</sub>	T <sub>555</sub>	T <sub>556</sub>	T <sub>557</sub>	T <sub>558</sub>	T <sub>559</sub>	T <sub>560</sub>	T <sub>561</sub>	T <sub>562</sub>	T <sub>563</sub>	T <sub>564</sub>	T <sub>565</sub>	T <sub>566</sub>	T <sub>567</sub>	T <sub>568</sub>	T <sub>569</sub>	T <sub>570</sub>	T <sub>571</sub>	T <sub>572</sub>	T <sub>573</sub>	T <sub>574</sub>	T <sub>575</sub>	T <sub>576</sub>	T <sub>577</sub>	T <sub>578</sub>	T <sub>579</sub>	T <sub>580</sub>	T <sub>581</sub>	T <sub>582</sub>	T <sub>583</sub>	T <sub>584</sub>	T <sub>585</sub>	T <sub>586</sub>	T <sub>587</sub>	T <sub>588</sub>	T <sub>589</sub>	T <sub>590</sub>	T <sub>591</sub>	T <sub>592</sub>	T <sub>593</sub>	T <sub>594</sub>	T <sub>595</sub>	T <sub>596</sub>	T <sub>597</sub>	T <sub>598</sub>	T <sub>599</sub>	T <sub>600</sub>	T <sub>601</sub>	T <sub>602</sub>	T <sub>603</sub>	T <sub>604</sub>	T <sub>605</sub>	T <sub>606</sub>	T <sub>607</sub>	T <sub>608</sub>	T <sub>609</sub>	T <sub>610</sub>	T <sub>611</sub>	T <sub>612</sub>	T <sub>613</sub>	T <sub>614</sub>	T <sub>615</sub>	T <sub>616</sub>	T <sub>617</sub>	T <sub>618</sub>	T <sub>619</sub>	T <sub>620</sub>	T <sub>621</sub>	T <sub>622</sub>	T <sub>623</sub>	T <sub>624</sub>	T <sub>625</sub>	T <sub>626</sub>	T <sub>627</sub>	T <sub>628</sub>	T <sub>629</sub>	T <sub>630</sub>	T <sub>631</sub>	T <sub>632</sub>	T <sub>633</sub>	T <sub>634</sub>	T <sub>635</sub>	T <sub>636</sub>	T <sub>637</sub>	T <sub>638</sub>	T <sub>639</sub>	T <sub>640</sub>	T <sub>641</sub>	T <sub>642</sub>	T <sub>643</sub>	T <sub>644</sub>	T <sub>645</sub>	T <sub>646</sub>	T <sub>647</sub>	T <sub>648</sub>	T <sub>649</sub>	T <sub>650</sub>	T <sub>651</sub>	T <sub>652</sub>	T <sub>653</sub>	T <sub>654</sub>	T <sub>655</sub>	T <sub>656</sub>	T <sub>657</sub>	T <sub>658</sub>	T <sub>659</sub>	T <sub>660</sub>	T <sub>661</sub>	T <sub>662</sub>	T <sub>663</sub>	T <sub>664</sub>	T <sub>665</sub>	T <sub>666</sub>	T <sub>667</sub>	T <sub>668</sub>	T <sub>669</sub>	T <sub>670</sub>	T <sub>671</sub>	T <sub>672</sub>	T <sub>673</sub>	T <sub>674</sub>	T <sub>675</sub>	T <sub>676</sub>	T <sub>677</sub>	T <sub>678</sub>	T <sub>679</sub>	T <sub>680</sub>	T <sub>681</sub>	T <sub>682</sub>	T <sub>683</sub>	T <sub>684</sub>	T <sub>685</sub>	T <sub>686</sub>	T <sub>687</sub>	T <sub>688</sub>	T <sub>689</sub>	T <sub>690</sub>	T <sub>691</sub>	T <sub>692</sub>	T <sub>693</sub>	T <sub>694</sub>	T <sub>695</sub>	T <sub>696</sub>	T <sub>697</sub>	T <sub>698</sub>	T <sub>699</sub>	T <sub>700</sub>	T <sub>701</sub>	T <sub>702</sub>	T <sub>703</sub>	T <sub>704</sub>	T <sub>705</sub>	T <sub>706</sub>	T <sub>707</sub>	T <sub>708</sub>	T <sub>709</sub>	T <sub>710</sub>	T <sub>711</sub>	T <sub>712</sub>	T <sub>713</sub>	T <sub>714</sub>	T <sub>715</sub>	T <sub>716</sub>	T <sub>717</sub>	T <sub>718</sub>	T <sub>719</sub>	T <sub>720</sub>	T <sub>721</sub>	T <sub>722</sub>	T <sub>723</sub>	T <sub>724</sub>	T <sub>725</sub>	T <sub>726</sub>	T <sub>727</sub>	T <sub>728</sub>	T <sub>729</sub>	T <sub>730</sub>	T <sub>731</sub>	T <sub>732</sub>	T <sub>733</sub>	T <sub>734</sub>	T <sub>735</sub>	T <sub>736</sub>	T <sub>737</sub>	T <sub>738</sub>	T <sub>739</sub>	T <sub>740</sub>	T <sub>741</sub>	T <sub>742</sub>	T <sub>743</sub>	T <sub>744</sub>	T <sub>745</sub>	T <sub>746</sub>	T <sub>747</sub>	T <sub>748</sub>	T <sub>749</sub>	T <sub>750</sub>	T <sub>751</sub>	T <sub>752</sub>	T <sub>753</sub>	T <sub>754</sub>	T <sub>755</sub>	T <sub>756</sub>	T <sub>757</sub>	T <sub>758</sub>	T <sub>759</sub>	T <sub>760</sub>	T <sub>761</sub>	T <sub>762</sub>	T <sub>763</sub>	T <sub>764</sub>	T <sub>765</sub>	T <sub>766</sub>	T <sub>767</sub>	T <sub>768</sub>	T <sub>769</sub>	T <sub>770</sub>	T <sub>771</sub>	T <sub>772</sub>	T <sub>773</sub>	T <sub>774</sub>	T <sub>775</sub>	T <sub>776</sub>	T <sub>777</sub>	T <sub>778</sub>	T <sub>779</sub>	T <sub>780</sub>	T <sub>781</sub>	T <sub>782</sub>	T <sub>783</sub>	T <sub>784</sub>	T <sub>785</sub>	T <sub>786</sub>	T <sub>787</sub>	T <sub>788</sub>	T <sub>789</sub>	T <sub>790</sub>	T <sub>791</sub>	T <sub>792</sub>	T <sub>793</sub>	T <sub>794</sub>	T <sub>795</sub>	T <sub>796</sub>	T <sub>797</sub>	T <sub>798</sub>	T <sub>799</sub>	T <sub>800</sub>	T <sub>801</sub>	T <sub>802</sub>	T <sub>803</sub>	T <sub>804</sub>	T <sub>805</sub>	T <sub>806</sub>	T <sub>807</sub>	T <sub>808</sub>	T <sub>809</sub>	T <sub>810</sub>	T <sub>811</sub>	T <sub>812</sub>	T <sub>813</sub>	T <sub>814</sub>	T <sub>815</sub>	T <sub>816</sub>	T <sub>817</sub>	T <sub>818</sub>	T <sub>819</sub>	T <sub>820</sub>	T <sub>821</sub>	T <sub>822</sub>	T <sub>823</sub>	T <sub>824</sub>	T <sub>825</sub>	T <sub>826</sub>	T <sub>827</sub>	T <sub>828</sub>	T <sub>829</sub>	T <sub>830</sub>	T <sub>831</sub>	T <sub>832</sub>	T <sub>833</sub>	T <sub>834</sub>	T <sub>835</sub>	T <sub>836</sub>	T <sub>837</sub>	T <sub>838</sub>	T <sub>839</sub>	T <sub>840</sub>	T <sub>841</sub>	T <sub>842</sub>	T <sub>843</sub>	T <sub>844</sub>	T <sub>845</sub>	T <sub>846</sub>	T <sub>847</sub>	T <sub>848</sub>	T <sub>849</sub>	T <sub>850</sub>	T <sub>851</sub>	T <sub>852</sub>	T <sub>853</sub>	T <sub>854</sub>	T <sub>855</sub>	T <sub>856</sub>	T <sub>857</sub>	T <sub>858</sub>	T <sub>859</sub>	T <sub>860</sub>	T <sub>861</sub>	T <sub>862</sub>	T <sub>863</sub>	T <sub>864</sub>	T <sub>865</sub>	T <sub>866</sub>	T <sub>867</sub>	T <sub>868</sub>	T <sub>869</sub>	T <sub>870</sub>	T <sub>871</sub>	T <sub>872</sub>	T <sub>873</sub>	T <sub>874</sub>	T <sub>875</sub>	T <sub>876</sub>	T <sub>877</sub>	T <sub>878</sub>	T <sub>879</sub>	T <sub>880</sub>	T <sub>881</sub>	T <sub>882</sub>	T <sub>883</sub>	T <sub>884</sub>	T <sub>885</sub>	T <sub>886</sub>	T <sub>887</sub>	T <sub>888</sub>	T <sub>889</sub>	T <sub>890</sub>	T <sub>891</sub>	T <sub>892</sub>	T <sub>893</sub>	T <sub>894</sub>	T <sub>895</sub>	T <sub>896</sub>	T <sub>897</sub>	T <sub>898</sub>	T <sub>899</sub>	T <sub>900</sub>	T <sub>901</sub>	T <sub>902</sub>	T <sub>903</sub>	T <sub>904</sub>	T <sub>905</sub>	T <sub>906</sub>	T <sub>907</sub>	T <sub>908</sub>	T <sub>909</sub>	T <sub>910</sub>	T <sub>911</sub>	T <sub>912</sub>	T <sub>913</sub>	T <sub>914</sub>	T <sub>915</sub>	T <sub>916</sub>	T <sub>917</sub>	T <sub>918</sub>	T <sub>919</sub>	T <sub>920</sub>	T <sub>921</sub>	T <sub>922</sub>	T <sub>923</sub>	T <sub>924</sub>	T <sub>925</sub>	T <sub>926</sub>	T <sub>927</sub>	T <sub>928</sub>	T <sub>929</sub>	T <sub>930</sub>	T <sub>931</sub>	T <sub>932</sub>	T <sub>933</sub>	T <sub>934</sub>	T <sub>935</sub>	T <sub>936</sub>	T <sub>937</sub>	T <sub>938</sub>	T <sub>939</sub>	T <sub>940</sub>	T <sub>941</sub>	T <sub>942</sub>	T <sub>943</sub>	T <sub>944</sub>	T <sub>945</sub>	T <sub>946</sub>	T <sub>947</sub>	T <sub>948</sub>	T <sub>949</sub>	T <sub>950</sub>	T <sub>951</sub>





# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)																	Estado
	Disp.	Arm.	Q	Q.S.	N,M	N,M.S.	T <sub>c</sub>	T <sub>ax</sub>	T <sub>ay</sub>	TNM	TV <sub>x</sub>	TV <sub>y</sub>	TV <sub>xy</sub>	TV <sub>yx</sub>	T <sub>geom.</sub>	T <sub>disp.</sub>	T <sub>disp.</sub>	
PD13 - PD5	Cumple	Cumple	'3.533 m' η = 42.6	'3.533 m' η = 64.4	'3.841 m' η = 57.8	'3.841 m' η = 74.2	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple '3.174 m' h = 74.2
PD5 - Pórtico 50	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 33.2	'0.308 m' η = 42.5	'PD5' η = 63.4	'PD5' η = 55.5	'0.100 m' η = 6.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' η = 2.3	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple h = 63.4
Pórtico 6 - Pórtico 9	Cumple	Cumple	'1.015 m' η = 11.5	'1.015 m' η = 10.4	'Pórtico 9' η = 36.7	'Pórtico 9' η = 21.4	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple h = 36.7
Pórtico 6 - Pórtico 9	Cumple	Cumple	'0.000 m' η = 24.3	'0.000 m' η = 18.9	'Pórtico 9' η = 25.8	'Pórtico 6' η = 16.5	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple h = 25.8
Pórtico 15 - Pórtico 19	Cumple	Cumple	'0.000 m' η = 27.1	'0.000 m' η = 17.9	'Pórtico 15' η = 13.8	'Pórtico 15' η = 8.8	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple h = 27.1
Pórtico 7 - Pórtico 10	Cumple	Cumple	'0.000 m' η = 2.8	'0.000 m' η = 5.2	'Pórtico 10' η = 26.6	'Pórtico 10' η = 14.0	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple h = 26.6
Pórtico 8 - Pórtico 11	Cumple	Cumple	'0.000 m' η = 29.7	'0.000 m' η = 21.6	'Pórtico 11' η = 22.6	'Pórtico 11' η = 12.4	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple h = 29.7
Pórtico 17 - Pórtico 21	Cumple	Cumple	'0.000 m' η = 31.6	'0.000 m' η = 21.3	'Pórtico 17' η = 15.0	'Pórtico 17' η = 9.3	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple h = 31.6
PD22 - PD16	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 76.1	'0.308 m' η = 84.1	'PD22' η = 94.7	'PD22' η = 87.8	'5.485 m' η = 20.8	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'5.508 m' η = 10.5	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple h = 94.7
PD16 - PD8	Cumple	Cumple	'3.541 m' η = 44.8	'0.308 m' η = 61.1	'3.849 m' η = 57.2	'3.849 m' η = 57.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple h = 61.1
PD8 - Pórtico 50	Cumple	Cumple	'0.308 m' η = 36.9	'0.308 m' η = 45.1	'PD8' η = 75.0	'PD8' η = 63.3	'0.000 m' η = 8.6	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	'0.000 m' η = 4.0	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple h = 75.0

Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)					Estado
	Q	Q.S.	N,M	N,M.S.	-	
Pórtico 40 - Pórtico 42	η = 0.5	η = 0.6	N.P. <sup>(6)</sup>	η = 5.4	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 5.4
Pórtico 41 - Pórtico 43	η = 1.1	η = 1.1	N.P. <sup>(6)</sup>	η = 5.9	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 5.9

Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)					Estado
	Q	Q.S.	N,M	N,M.S.	-	
Pórtico 40 - Pórtico 42	η = 0.5	η = 0.6	N.P. <sup>(4)</sup>	η = 5.4	N.P. <sup>(4)</sup>	NO PROCEDE
Pórtico 16 - Pórtico 20	η = 1.1	η = 1.1	N.P. <sup>(4)</sup>	η = 5.9	N.P. <sup>(4)</sup>	NO PROCEDE
Pórtico 17 - Pórtico 21	η = 1.1	η = 1.1	N.P. <sup>(4)</sup>	η = 5.9	N.P. <sup>(4)</sup>	NO PROCEDE

Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)												Estado
	Disp.	Arm.	Q	Q.S.	N,M	N,M.S.	T <sub>c</sub>	TV <sub>x</sub>	TV <sub>y</sub>	Disp. S.	Cap. S	-	
PD4 -	Cumple	N.P. <sup>(6)</sup>	'PD4' η = 1.1	'PD4' η = 2.0	'0.017 m' η = 17.1	'0.017 m' η = 42.9	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 42.9

Notación:

Disp.: Disposiciones relativas a las armaduras

Arm.: Armadura mínima y máxima

Q: Estado límite de agotamiento frente a cortante (combinaciones no sísmicas)

Q.S.: Estado límite de agotamiento frente a cortante (combinaciones sísmicas)

N,M: Estado límite de agotamiento frente a solicitaciones normales (combinaciones no sísmicas)

N,M.S.: Estado límite de agotamiento frente a solicitaciones normales (combinaciones sísmicas)

T<sub>c</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Compresión oblicua.

T<sub>ax</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Tracción en el alma.

T<sub>ay</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Tracción en las armaduras longitudinales.

TNM<sub>x</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y esfuerzos normales. Flexión alrededor del eje X.

TV<sub>x</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje X. Compresión oblicua

TV<sub>y</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje Y. Compresión oblicua

TV<sub>xy</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje X. Tracción en el alma.

TV<sub>yx</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje Y. Tracción en el alma.

T<sub>geom.</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Relación entre las dimensiones de la sección.

T<sub>disp.</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Separación entre las barras de la armadura longitudinal.

T<sub>disp.</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Separación entre las barras de la armadura transversal.

Disp. S.: Criterios de diseño por sismo

Cap. S: Diseño por capacidad. Esfuerzo cortante en vigas.

-: -

x: Distancia al origen de la barra

h: Coeficiente de aprovechamiento (%)

N.P.: No procede

Comprobaciones que no proceden (N.P.):

<sup>(1)</sup> La comprobación del estado límite de agotamiento por torsión no procede, ya que no hay momento torsor.

<sup>(2)</sup> La comprobación no procede, ya que no hay interacción entre torsión y esfuerzos normales.

<sup>(3)</sup> Debido a las características de aceleración sísmica de la zona y ductilidad de diseño de la estructura, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.

<sup>(4)</sup> No hay esfuerzos que produzcan tensiones normales para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.

<sup>(5)</sup> No hay interacción entre torsión y cortante para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.

<sup>(6)</sup> No hay interacción entre axil y momento flector para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	σ <sub>c</sub>	W <sub>k,C,sup.</sub>	W <sub>k,C,lat.Der.</sub>	W <sub>k,C,inf.</sub>	W <sub>k,C,lat.Izq.</sub>	σ <sub>sr</sub>	V <sub>fis</sub>	
Pórtico 24 - PD40	x: 0.376 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD40 - PD27	x: 3.101 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C, sup.}$	$W_{k,C, Lat. Der.}$	$W_{k,C, inf.}$	$W_{k,C, Lat. Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fis}$	
PD27 - PD28	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD28 - Pórtico 32	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 25 - Pórtico 28	x: 0.291 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 26 - Pórtico 29	x: 0.291 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
- PD17	x: 1.08 m Cumple	x: 1.08 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 0.922 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD17 - PD18	x: 2.541 m Cumple	x: 5.584 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 2.541 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 2.101 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD18 - Pórtico 33	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 26 - Pórtico 29	x: 0.291 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 36 - Pórtico 38	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 44 - Pórtico 46	x: 0.254 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 36 - Pórtico 38	x: 0.19 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 44 - Pórtico 46	x: 0.254 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 34 - Pórtico 35	x: 0.202 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 33 - PD13	x: 1.637 m Cumple	x: 1.637 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 1.637 m Cumple	Cumple	CUMPLE
Pórtico 27 - Pórtico 30	x: 0.291 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 37 - Pórtico 39	x: 0.351 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 41 - Pórtico 43	x: 0.238 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 45 - Pórtico 47	x: 0.254 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
- PD10	x: 1.239 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD10 - PD11	x: 5.221 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 2.134 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 1.914 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD11 - Pórtico 33	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
Pórtico 37 - Pórtico 39	x: 0.351 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 45 - Pórtico 47	x: 0.254 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 27 - Pórtico 30	x: 0.291 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 24 - PD1	x: 0.377 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD1 - PD2	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD2 - PD3	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD3 - Pórtico 33	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
Pórtico 1 - Pórtico 23	x: 15.492 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 1 - Pórtico 2	x: 0.159 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 3 - Pórtico 4	x: 1.265 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 4 - Pórtico 5	x: 1.083 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 14 - Pórtico 18	x: 1.281 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C,sup.}$	$W_{k,C,lat.Der.}$	$W_{k,C,inf.}$	$W_{k,C,lat.Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fis}$	
Pórtico 18 - Pórtico 22	x: 0.384 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 1 - Pórtico 2	x: 0.959 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 3 - Pórtico 4	x: 1.265 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 4 - Pórtico 5	x: 0.816 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 14 - Pórtico 18	x: 1.281 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD28 - PD18	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 7.577 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD18 - PD11	x: 7.599 m Cumple	x: 7.599 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD11 - PD3	x: 3.612 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 1 - PC41	x: 6.591 m Cumple	x: 6.591 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 6.591 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC41 - PC41	x: 2.1 m Cumple	x: 2.1 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 1.677 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC41 - Pórtico 13	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 2.998 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 1.902 m Cumple	Cumple	CUMPLE
Pórtico 13 - Pórtico 23	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC41 - Pórtico 13	x: 2.991 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 2.991 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
Pórtico 13 - PD12	x: 1.075 m Cumple	x: 1.075 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0.137 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD12 - PD4	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
Pórtico 49 - PD19	x: 1.309 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD19 - PD13	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD13 - PD5	x: 3.841 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD5 - Pórtico 50	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 6 - Pórtico 9	x: 1.015 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 6 - Pórtico 9	x: 1.015 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 15 - Pórtico 19	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 7 - Pórtico 10	x: 0.772 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 7 - Pórtico 10	x: 1.015 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 8 - Pórtico 11	x: 0.772 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 8 - Pórtico 11	x: 1.015 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 17 - Pórtico 21	x: 0.492 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 49 - PD22	x: 1.309 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD22 - PD16	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD16 - PD8	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD8 - Pórtico 50	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 35 - Pórtico 48	x: 14.034 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 35 - Pórtico 48	x: 14.034 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)	Estado
	-	
Pórtico 40 - Pórtico 42	N.P. <sup>(3)</sup>	NO PROCEDE
Pórtico 40 - Pórtico 42	N.P. <sup>(3)</sup>	NO PROCEDE
Pórtico 41 - Pórtico 43	N.P. <sup>(3)</sup>	NO PROCEDE
Pórtico 16 - Pórtico 20	N.P. <sup>(3)</sup>	NO PROCEDE
Pórtico 17 - Pórtico 21	N.P. <sup>(3)</sup>	NO PROCEDE

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)								Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C,sup.}$	$W_{k,C,lat.Der.}$	$W_{k,C,inf.}$	$W_{k,C,lat.Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fs}$	-	
Pórtico 18 - Pórtico 22	x: 1.283 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE
PD4 -	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE
Pórtico 15 - Pórtico 19	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE
Pórtico 16 - Pórtico 20	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE

Notación:

$\sigma_c$ : Fisuración por compresión  
 $W_{k,C,sup.}$ : Fisuración por tracción: Cara superior  
 $W_{k,C,lat.Der.}$ : Fisuración por tracción: Cara lateral derecha  
 $W_{k,C,inf.}$ : Fisuración por tracción: Cara inferior  
 $W_{k,C,lat.Izq.}$ : Fisuración por tracción: Cara lateral izquierda  
 $s_{sr}$ : Área mínima de armadura  
 $V_{fs}$ : Fisuración por cortante  
 $x$ : Distancia al origen de la barra  
 $h$ : Coeficiente de aprovechamiento (%)  
 $N.P.$ : No procede  
 $-$ : -

Comprobaciones que no proceden (N.P.):

- <sup>(1)</sup> La comprobación no procede, ya que la tensión de tracción máxima en el hormigón no supera la resistencia a tracción del mismo.  
<sup>(2)</sup> La comprobación no procede, ya que no hay ninguna armadura traccionada.  
<sup>(3)</sup> No hay esfuerzos que produzcan tensiones normales para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.

## Comprobaciones de flecha

Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Min.}(L/300, L/500 + 10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
Pórtico 24 - PD40	$f_{i,Q}$ : 0.00 mm $f_{i,Q,lim}$ : 1.07 mm	$f_{T,max}$ : 0.07 mm $f_{T,lim}$ : 2.51 mm	$f_{A,max}$ : 0.06 mm $f_{A,lim}$ : 1.88 mm	CUMPLE
PD40 - PD27	$f_{i,Q}$ : 0.04 mm $f_{i,Q,lim}$ : 5.81 mm	$f_{T,max}$ : 0.40 mm $f_{T,lim}$ : 6.70 mm	$f_{A,max}$ : 0.30 mm $f_{A,lim}$ : 5.14 mm	CUMPLE
PD27 - PD28	$f_{i,Q}$ : 0.49 mm $f_{i,Q,lim}$ : 17.01 mm	$f_{T,max}$ : 2.96 mm $f_{T,lim}$ : 19.69 mm	$f_{A,max}$ : 2.24 mm $f_{A,lim}$ : 14.81 mm	CUMPLE
PD28 - Pórtico 32	$f_{i,Q}$ : 0.00 mm $f_{i,Q,lim}$ : 4.36 mm	$f_{T,max}$ : 0.05 mm $f_{T,lim}$ : 5.09 mm	$f_{A,max}$ : 0.05 mm $f_{A,lim}$ : 3.82 mm	CUMPLE
Pórtico 25 - Pórtico 28	$f_{i,Q}$ : 0.00 mm $f_{i,Q,lim}$ : 0.83 mm	$f_{T,max}$ : 0.01 mm $f_{T,lim}$ : 0.97 mm	$f_{A,max}$ : 0.00 mm $f_{A,lim}$ : 0.73 mm	CUMPLE
Pórtico 26 - Pórtico 29	$f_{i,Q}$ : 0.00 mm $f_{i,Q,lim}$ : 0.83 mm	$f_{T,max}$ : 0.06 mm $f_{T,lim}$ : 1.94 mm	$f_{A,max}$ : 0.04 mm $f_{A,lim}$ : 1.45 mm	CUMPLE
- PD17	$f_{i,Q}$ : 0.22 mm $f_{i,Q,lim}$ : 6.17 mm	$f_{T,max}$ : 2.26 mm $f_{T,lim}$ : 7.20 mm	$f_{A,max}$ : 1.96 mm $f_{A,lim}$ : 5.40 mm	CUMPLE
PD17 - PD18	$f_{i,Q}$ : 0.79 mm $f_{i,Q,lim}$ : 15.95 mm	$f_{T,max}$ : 5.58 mm $f_{T,lim}$ : 18.61 mm	$f_{A,max}$ : 4.60 mm $f_{A,lim}$ : 13.96 mm	CUMPLE
PD18 - Pórtico 33	$f_{i,Q}$ : 0.00 mm $f_{i,Q,lim}$ : 4.71 mm	$f_{T,max}$ : 0.01 mm $f_{T,lim}$ : 3.07 mm	$f_{A,max}$ : 0.01 mm $f_{A,lim}$ : 2.47 mm	CUMPLE
Pórtico 26 - Pórtico 29	$f_{i,Q}$ : 0.00 mm $f_{i,Q,lim}$ : 0.83 mm	$f_{T,max}$ : 0.09 mm $f_{T,lim}$ : 1.94 mm	$f_{A,max}$ : 0.07 mm $f_{A,lim}$ : 1.45 mm	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Comprobaciones de flecha				
Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Min.}(L/300, L/500 + 10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
Pórtico 36 - Pórtico 38	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.00 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.17 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.88 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 40 - Pórtico 42	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 0.68 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 0.79 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.60 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 44 - Pórtico 46	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 0.73 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 0.85 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.64 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 36 - Pórtico 38	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.00 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.17 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.88 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 40 - Pórtico 42	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 0.68 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 0.79 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.60 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 44 - Pórtico 46	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 0.73 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 0.85 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.64 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 34 - Pórtico 35	$f_{i,Q}: 0.14 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 15.24 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.25 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 17.77 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.73 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.33 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 33 - PD13	$f_{i,Q}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.94 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.45 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.89 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.43 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.13 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 27 - Pórtico 30	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 0.83 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 0.97 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.73 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 37 - Pórtico 39	$f_{i,Q}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.01 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.38 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.34 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.26 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.76 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 41 - Pórtico 43	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.36 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.15 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.59 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.11 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.19 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 45 - Pórtico 47	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.45 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.14 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.70 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.27 \text{ mm}$	CUMPLE
- PD10	$f_{i,Q}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 7.08 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.59 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 8.26 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.48 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 6.19 \text{ mm}$	CUMPLE
PD10 - PD11	$f_{i,Q}: 0.43 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 14.92 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 3.95 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 17.40 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 3.20 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.05 \text{ mm}$	CUMPLE
PD11 - Pórtico 33	$f_{i,Q}: 0.22 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 9.16 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.76 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 10.68 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.32 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 8.01 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 37 - Pórtico 39	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.00 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.17 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.88 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 41 - Pórtico 43	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.36 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.09 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.59 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.19 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 45 - Pórtico 47	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.45 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.08 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.70 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.27 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 27 - Pórtico 30	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 0.83 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.94 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.45 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 24 - PD1	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.08 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.26 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.89 \text{ mm}$	CUMPLE
PD1 - PD2	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 10.33 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.31 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 11.56 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.24 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 8.65 \text{ mm}$	CUMPLE
PD2 - PD3	$f_{i,Q}: 0.10 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 15.14 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.88 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 17.66 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.50 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.25 \text{ mm}$	CUMPLE
PD3 - Pórtico 33	$f_{i,Q}: 0.75 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 9.16 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.68 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 10.68 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.43 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 8.01 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 1 - Pórtico 23	$f_{i,Q}: 1.16 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 53.82 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 16.17 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 43.79 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 12.34 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 42.73 \text{ mm}$	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Comprobaciones de flecha				
Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Min.}(L/300, L/500 + 10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
Pórtico 1 - Pórtico 2	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.52 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.06 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.11 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.08 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 3 - Pórtico 4	$f_{i,Q}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 7.23 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.24 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 8.43 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.15 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 6.32 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 4 - Pórtico 5	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.43 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.84 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.63 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 14 - Pórtico 18	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.66 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.08 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.27 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.06 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.20 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 18 - Pórtico 22	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.67 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.10 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.28 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.21 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 1 - Pórtico 2	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.52 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.13 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.11 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.09 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.08 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 3 - Pórtico 4	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.61 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.22 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.16 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 4 - Pórtico 5	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.43 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.00 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.00 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 14 - Pórtico 18	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.66 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.27 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.20 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 18 - Pórtico 22	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.67 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.28 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.67 \text{ mm}$	CUMPLE
PD28 - PD18	$f_{i,Q}: 1.05 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 21.65 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 7.26 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 25.15 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 6.06 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 18.94 \text{ mm}$	CUMPLE
PD18 - PD11	$f_{i,Q}: 1.10 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 21.71 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 6.41 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 25.20 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 5.34 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 19.00 \text{ mm}$	CUMPLE
PD11 - PD3	$f_{i,Q}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.77 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.36 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 10.97 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.30 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 8.55 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 1 - PC41	$f_{i,Q}: 0.65 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 18.83 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 5.15 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 21.97 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 4.03 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 16.48 \text{ mm}$	CUMPLE
PC41 - PC41	$f_{i,Q}: 0.19 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.00 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.97 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 7.00 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.85 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.25 \text{ mm}$	CUMPLE
PC41 - Pórtico 13	$f_{i,Q}: 0.95 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 28.80 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 8.23 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 30.16 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 6.22 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 25.20 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 13 - Pórtico 23	$f_{i,Q}: 0.90 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 28.80 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 7.54 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 30.16 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 5.82 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 25.20 \text{ mm}$	CUMPLE
PC41 - Pórtico 13	$f_{i,Q}: 2.29 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 16.63 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 15.37 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 19.40 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 12.51 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 14.55 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 13 - PD12	$f_{i,Q}: 1.53 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 16.63 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 9.89 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 19.40 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 8.01 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 14.55 \text{ mm}$	CUMPLE
PD12 - PD4	$f_{i,Q}: 1.83 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 20.07 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 7.35 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 23.42 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 5.90 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 17.56 \text{ mm}$	CUMPLE
PD4 -	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 0.93 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.08 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.81 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 49 - PD19	$f_{i,Q}: 0.12 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 7.48 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.22 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 8.73 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.15 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 6.55 \text{ mm}$	CUMPLE
PD19 - PD13	$f_{i,Q}: 0.53 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 15.65 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 3.38 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 18.26 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.50 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.69 \text{ mm}$	CUMPLE
PD13 - PD5	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.40 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.22 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 8.38 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.60 \text{ mm}$	CUMPLE

Producido por una versión educativa de GYPE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Comprobaciones de flecha				
Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Min.}(L/300, L/500 + 10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
PD5 - Pórtico 50	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.65 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.46 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 6.18 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.43 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 4.63 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 6 - Pórtico 9	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.90 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.09 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.38 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.06 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.54 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 15 - Pórtico 19	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.73 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.19 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.39 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 6 - Pórtico 9	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.90 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.08 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.38 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.06 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.54 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 15 - Pórtico 19	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.73 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.19 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.39 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 7 - Pórtico 10	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.90 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.38 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.54 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 16 - Pórtico 20	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.73 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.19 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.39 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 7 - Pórtico 10	$f_{i,Q}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 5.80 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.30 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 6.77 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.20 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.08 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 16 - Pórtico 20	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.73 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.19 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.39 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 8 - Pórtico 11	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.90 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.06 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.38 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.54 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 17 - Pórtico 21	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.73 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.19 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.39 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 8 - Pórtico 11	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.90 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.08 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.38 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.06 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.54 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 17 - Pórtico 21	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.73 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.19 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.39 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 49 - PD22	$f_{i,Q}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 7.48 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.93 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 8.73 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.92 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 6.55 \text{ mm}$	CUMPLE
PD22 - PD16	$f_{i,Q}: 0.42 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 15.74 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.95 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 18.36 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.13 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 0.77 \text{ mm}$	CUMPLE
PD16 - PD8	$f_{i,Q}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 10.70 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.34 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 11.98 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.08 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.10 \text{ mm}$	CUMPLE
PD8 - Pórtico 50	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 5.08 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.45 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 5.92 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.44 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 4.44 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 35 - Pórtico 48	$f_{i,Q}: 0.23 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 46.71 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 3.75 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 42.70 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.95 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 40.87 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 35 - Pórtico 48	$f_{i,Q}: 0.21 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 46.74 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 3.46 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 42.72 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.68 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 40.90 \text{ mm}$	CUMPLE

Producido por una versión educativa de GYDE





## 2.7.- P.Cubierta +17.05

Vigas		COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)																			Estado
	Disp.	Arm.	Q	Q.S	N.M	N.M.S	T <sub>c</sub>	T <sub>se</sub>	T <sub>s</sub>	T <sub>NM</sub>	T <sub>V</sub>	T <sub>V<sub>s</sub></sub>	T <sub>V<sub>s</sub></sub>	T <sub>V<sub>s</sub></sub>	T.Geom.	T.Disp. <sup>(1)</sup>	T.Disp. <sup>(2)</sup>	Disp. S.	Cap. S	-	
B70 - PD40	Cumple	0.153 m' η = 15.1	0.269 m' η = 10.6	0.269 m' η = 15.1	0.577 m' η = 13.4	0.420 m' η = 16.9	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 16.9
Pórtico 25 - Pórtico 28	Cumple	0.000 m' η = 10.6	0.000 m' η = 10.6	0.000 m' η = 9.7	0.308 m' η = 14.0	0.308 m' η = 10.9	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 14.0
Pórtico 26 - Pórtico 29	Cumple	0.004 m' η = 10.1	0.646 m' η = 8.1	0.646 m' η = 8.1	0.308 m' η = 14.7	0.308 m' η = 11.7	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 14.7
Pórtico 34 - Pórtico 36	Cumple	0.193 m' η = 7.8	0.805 m' η = 6.9	0.805 m' η = 6.9	Pórtico 36' η = 13.2	Pórtico 36' η = 11.4	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 13.2
Pórtico 38 - Pórtico 40	Cumple	0.120 m' η = 4.5	0.683 m' η = 4.5	0.683 m' η = 3.7	0.308 m' η = 9.3	Pórtico 40' η = 5.8	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 9.3
Pórtico 42 - Pórtico 44	Cumple	0.683 m' η = 12.3	0.683 m' η = 9.0	Pórtico 44' η = 20.1	Pórtico 44' η = 12.4	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 20.1
Pórtico 34 - Pórtico 36	Cumple	0.059 m' η = 16.3	0.000 m' η = 16.3	Pórtico 36' η = 11.9	Pórtico 36' η = 12.6	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 16.3
Pórtico 38 - Pórtico 40	Cumple	0.120 m' η = 10.2	0.683 m' η = 10.2	0.683 m' η = 7.0	Pórtico 40' η = 5.9	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 10.2
Pórtico 42 - Pórtico 44	Cumple	0.000 m' η = 12.9	0.000 m' η = 9.0	Pórtico 44' η = 19.6	Pórtico 44' η = 12.2	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 19.6
Pórtico 27 - Pórtico 30	Cumple	0.138 m' η = 19.1	0.271 m' η = 13.2	0.271 m' η = 13.2	Pórtico 30' η = 37.1	Pórtico 30' η = 24.6	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 37.1
Pórtico 35 - Pórtico 37	Cumple	0.193 m' η = 17.9	0.805 m' η = 13.5	0.805 m' η = 13.5	Pórtico 37' η = 41.7	Pórtico 37' η = 28.0	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 41.7
Pórtico 35 - Pórtico 37	Cumple	0.059 m' η = 16.5	0.000 m' η = 11.9	0.000 m' η = 11.9	Pórtico 37' η = 29.0	Pórtico 37' η = 18.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 29.0
Pórtico 43 - Pórtico 45	Cumple	0.683 m' η = 14.3	0.000 m' η = 10.5	Pórtico 45' η = 52.5	Pórtico 45' η = 33.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 52.5
Pórtico 27 - Pórtico 30	Cumple	0.138 m' η = 10.4	0.271 m' η = 7.5	0.271 m' η = 7.5	0.308 m' η = 12.7	0.308 m' η = 8.4	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 12.7
B69 - PD1	Cumple	0.154 m' η = 6.8	0.270 m' η = 12.2	0.270 m' η = 12.2	0.421 m' η = 10.9	0.421 m' η = 17.7	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 17.7
B70 - B69	Cumple	0.000 m' η = 32.7	14.050 m' η = 21.5	14.050 m' η = 21.5	15.517 m' η = 54.8	15.517 m' η = 34.0	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.000 m' Cumple	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 54.8
B87 - Pórtico 2	Cumple	0.186 m' η = 21.6	1.267 m' η = 21.6	1.267 m' η = 21.3	0.719 m' η = 6.2	0.719 m' η = 5.0	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 21.6
Pórtico 3 - B88	Cumple	0.150 m' η = 10.5	0.000 m' η = 9.3	0.000 m' η = 9.3	1.350 m' η = 18.4	0.817 m' η = 12.9	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 18.4
B88 - Pórtico 6	Cumple	0.000 m' η = 6.7	0.000 m' η = 6.0	0.000 m' η = 6.0	0.888 m' η = 18.4	0.888 m' η = 12.4	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 18.4
Pórtico 13 - B89	Cumple	0.162 m' η = 17.1	0.000 m' η = 13.4	0.000 m' η = 13.4	1.228 m' η = 32.3	1.228 m' η = 22.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 32.3
B90 - Pórtico 2	Cumple	0.006 m' η = 19.8	0.986 m' η = 19.8	0.986 m' η = 15.1	0.453 m' η = 16.1	0.453 m' η = 10.0	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 19.8
Pórtico 3 - B91	Cumple	0.184 m' η = 24.4	1.469 m' η = 24.4	1.469 m' η = 17.3	0.91 m' η = 30.7	0.91 m' η = 19.2	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.817 m' Cumple	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 30.7
Pórtico 13 - B92	Cumple	0.162 m' η = 37.1	1.246 m' η = 25.8	1.246 m' η = 25.8	0.92 m' η = 18.1	0.92 m' η = 18.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	1.246 m' Cumple	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 37.1
B92 - Pórtico 21	Cumple	0.000 m' η = 24.6	0.000 m' η = 17.2	0.000 m' η = 17.2	0.92 m' η = 26.6	0.92 m' η = 18.5	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.566 m' Cumple	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 26.6
B84 - B85	Cumple	6.529 m' η = 91.2	6.529 m' η = 78.9	6.529 m' η = 78.9	6.455 m' η = 66.6	6.455 m' η = 68.2	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	5.922 m' Cumple	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 91.2
Pórtico 7 - Pórtico 10	Cumple	0.042 m' η = 11.4	1.354 m' η = 10.3	1.354 m' η = 10.3	0.575 m' η = 21.3	0.575 m' η = 14.0	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 21.3
Pórtico 14 - Pórtico 18	Cumple	0.000 m' η = 7.9	0.000 m' η = 6.5	0.000 m' η = 6.5	Pórtico 18' η = 12.3	Pórtico 18' η = 8.2	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 12.3
Pórtico 7 - Pórtico 10	Cumple	0.000 m' η = 27.1	0.000 m' η = 21.0	0.000 m' η = 21.0	0.575 m' η = 19.5	0.575 m' η = 12.3	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 27.1
Pórtico 8 - Pórtico 11	Cumple	0.042 m' η = 14.6	0.000 m' η = 10.7	0.000 m' η = 10.7	0.575 m' η = 18.7	0.575 m' η = 11.3	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 18.7
Pórtico 15 - Pórtico 19	Cumple	0.000 m' η = 25.0	0.000 m' η = 18.1	0.000 m' η = 18.1	Pórtico 15' η = 13.9	Pórtico 15' η = 10.0	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.000 m' Cumple	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 25.0
Pórtico 9 - Pórtico 12	Cumple	0.000 m' η = 37.7	0.000 m' η = 26.7	0.000 m' η = 26.7	0.442 m' η = 13.6	0.442 m' η = 13.6	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 37.7
B74 - PD22	Cumple	0.572 m' η = 50.2	1.149 m' η = 50.2	1.149 m' η = 42.3	1.348 m' η = 70.0	1.348 m' η = 52.0	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 70.0
PD8 - B83	Cumple	0.000 m' η = 17.7	0.308 m' η = 17.7	0.308 m' η = 19.2	PD8' η = 27.1	PD8' η = 24.4	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(4)</sup>	CUMPLE h = 27.1

Pl.	Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)																				Estado
		Disp.	Arm.	Q	Q.S	N.M	N.M.S	T <sub>c</sub>	T <sub>se</sub>	T <sub>s</sub>	T <sub>NM</sub>	T <sub>V</sub>	T <sub>Vs</sub>	T <sub>Vs</sub>	T <sub>Geom.</sub>	T <sub>Disp<sub>se</sub></sub>	T <sub>Disp<sub>se</sub></sub>	Disp. S.	Cap. S			
	PD40 - PD27	Cumple	Cumple	2.793 m' η = 61.0	2.793 m' η = 45.0	"PD27" η = 66.3	"PD27" η = 49.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.308 m' Cumple	CUMPLE h = 66.3		
	PD27 - PD28	Cumple	Cumple	5.646 m' η = 85.0	5.646 m' η = 64.3	"PD27" η = 76.4	"PD27" η = 57.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	5.342 m' Cumple	CUMPLE h = 85.0		
	PD28 - B84	Cumple	Cumple	0.000 m' Cumple	0.308 m' η = 53.1	"PD28" η = 74.1	"PD28" η = 62.4	0.000 m' η = 12.2	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	0.000 m' η = 8.0	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 4.4		
	PC41 - B74	Cumple	Cumple	0.308 m' Cumple	0.308 m' η = 21.6	"PC41" η = 33.8	"PC41" η = 21.0	0.308 m' η = 34.3	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	21.480 m' Cumple	CUMPLE h = 34.3		
	- PD17	Cumple	Cumple	0.750 m' η = 48.5	0.750 m' η = 35.4	0.866 m' η = 83.3	0.962 m' η = 54.7	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.750 m' Cumple	CUMPLE h = 83.3		
	PD17 - PD18	Cumple	Cumple	1.562 m' η = 47.5	1.562 m' η = 39.3	2.160 m' η = 91.3	0.717 m' η = 54.7	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	4.975 m' Cumple	CUMPLE h = 83.3		
	PD18 - B159	Cumple	Cumple	1.469 m' η = 43.3	1.469 m' η = 33.9	"PD18" η = 71.8	"PD18" η = 70.8	0.000 m' η = 19.2	0.449 m' η = 24.2	0.449 m' η = 9.5	0.308 m' Cumple	0.025 m' η = 8.6	N.P. <sup>(1)</sup>	0.449 m' Cumple	0.308 m' Cumple	0.308 m' Cumple	0.308 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	0.308 m' Cumple	CUMPLE h = 71.8		
	Portico 26 - Portico 29	Cumple	Cumple	0.000 m' η = 19.9	0.000 m' η = 17.5	"Portico 29" η = 48.8	"Portico 29" η = 34.3	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 48.8		
	Portico 39 - Portico 41	Cumple	Cumple	0.000 m' η = 14.5	0.000 m' η = 11.7	"Portico 39" η = 37.3	"Portico 39" η = 23.2	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 48.8		
	Portico 43 - Portico 45	Cumple	Cumple	0.683 m' η = 22.8	0.683 m' η = 15.9	"Portico 45" η = 66.0	"Portico 45" η = 41.2	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.683 m' Cumple	CUMPLE h = 66.0		
	- PD10	Cumple	Cumple	1.551 m' η = 38.9	1.243 m' η = 28.2	"PD10" η = 83.8	"PD10" η = 54.9	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 83.8		
	PD10 - PD11	Cumple	Cumple	1.155 m' η = 55.4	1.155 m' η = 50.4	1.753 m' η = 90.4	0.710 m' η = 54.8	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	4.568 m' Cumple	CUMPLE h = 90.4		
	PD11 -	Cumple	Cumple	0.308 m' η = 32.4	0.308 m' η = 27.5	"PD11" η = 83.9	"PD11" η = 61.9	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	1.117 m' Cumple	CUMPLE h = 83.9		
	Portico 39 - Portico 41	Cumple	Cumple	0.683 m' η = 9.2	0.683 m' η = 7.3	"Portico 39" η = 26.6	"Portico 39" η = 16.3	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.683 m' Cumple	CUMPLE h = 26.6		
	PD3 - PD4	Cumple	Cumple	0.308 m' η = 45.6	0.308 m' η = 42.2	"PD4" η = 49.7	"PD4" η = 37.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.670 m' Cumple	CUMPLE h = 49.7		
	PD4 - B83	Cumple	Cumple	0.000 m' Cumple	0.308 m' η = 46.5	0.308 m' η = 40.3	"PD4" η = 39.0	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	21.427 m' Cumple	CUMPLE h = 52.8		
	PD1 - PD2	Cumple	Cumple	3.488 m' η = 32.6	3.488 m' η = 32.0	"PD2" η = 34.3	"PD1" η = 32.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.610 m' Cumple	CUMPLE h = 34.3		
	PD2 - PD3	Cumple	Cumple	4.991 m' η = 53.7	4.991 m' η = 46.1	5.299 m' η = 48.2	5.299 m' η = 35.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	4.913 m' Cumple	CUMPLE h = 53.7		
	B89 - Portico 21	Cumple	Cumple	0.000 m' Cumple	1.307 m' η = 14.3	1.307 m' η = 10.8	"B89" η = 32.3	"B89" η = 22.1	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 32.3		
	B91 - Portico 6	Cumple	Cumple	0.000 m' Cumple	0.000 m' η = 37.6	0.000 m' η = 26.0	"B91" η = 26.4	"B91" η = 18.4	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.308 m' Cumple	CUMPLE h = 26.4		
	PD18 - PD11	Cumple	Cumple	0.308 m' η = 63.7	0.308 m' η = 60.3	"PD18" η = 90.6	"PD18" η = 66.8	7.556 m' η = 6.9	7.290 m' η = 21.0	7.290 m' η = 4.7	7.290 m' Cumple	7.599 m' η = 4.4	N.P. <sup>(1)</sup>	7.290 m' Cumple	7.023 m' Cumple	7.023 m' Cumple	7.023 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	0.308 m' Cumple	CUMPLE h = 90.6		
	PD11 - PD3	Cumple	Cumple	0.308 m' η = 28.8	1.304 m' η = 26.2	"PD11" η = 45.0	"PD11" η = 35.9	0.191 m' η = 5.5	0.458 m' η = 17.9	0.539 m' η = 4.6	0.458 m' Cumple	0.191 m' η = 2.3	N.P. <sup>(1)</sup>	0.458 m' Cumple	0.458 m' Cumple	0.458 m' Cumple	0.458 m' Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	3.124 m' Cumple	CUMPLE h = 45.0		
	PC41 - PC41	Cumple	Cumple	0.308 m' η = 42.5	0.308 m' η = 56.0	"PC41" η = 55.5	"PC41" η = 52.2	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.308 m' Cumple	CUMPLE h = 55.5		
	Portico 14 - Portico 18	Cumple	Cumple	0.000 m' Cumple	0.000 m' η = 32.7	0.000 m' η = 23.4	"Portico 14" η = 14.8	0.000 m' η = 19.2	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	0.000 m' Cumple	CUMPLE h = 32.7		





Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)													Estado
	Disp.	Arm.	Q	Q S.	N,M	N,M S.	T <sub>c</sub>	T <sub>si</sub>	T <sub>si</sub>	T <sub>si</sub>	T <sub>si</sub>	T <sub>si</sub>	T <sub>si</sub>	
Pórtico 8 - Pórtico 11	Cumple	Cumple	'1.354 m' $\eta = 9.1$	'1.354 m' $\eta = 6.6$	'Pórtico 11' $\eta = 36.0$	'Pórtico 11' $\eta = 22.0$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 36.0
Pórtico 15 - Pórtico 19	Cumple	Cumple	'0.000 m' $\eta = 4.0$	'1.410 m' $\eta = 4.6$	'Pórtico 15' $\eta = 19.5$	'Pórtico 15' $\eta = 13.8$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 19.5
Pórtico 9 - Pórtico 12	Cumple	Cumple	'1.354 m' $\eta = 7.3$	'1.354 m' $\eta = 5.0$	'Pórtico 12' $\eta = 39.8$	'Pórtico 12' $\eta = 25.2$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 39.8
Pórtico 16 - Pórtico 20	Cumple	Cumple	'0.000 m' $\eta = 6.2$	'1.410 m' $\eta = 5.2$	'Pórtico 16' $\eta = 19.0$	'Pórtico 16' $\eta = 13.8$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 19.0
Pórtico 16 - Pórtico 20	Cumple	Cumple	'0.000 m' $\eta = 44.8$	'0.000 m' $\eta = 30.7$	'Pórtico 16' $\eta = 20.8$	'Pórtico 16' $\eta = 13.5$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 44.8
PD22 - PD16	Cumple	Cumple	'0.308 m' $\eta = 67.5$	'0.308 m' $\eta = 55.2$	'PD22' $\eta = 78.8$	'PD22' $\eta = 65.1$	'0.000 m' $\eta = 9.3$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	'0.000 m' $\eta = 9.0$	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 78.8
PD16 - PD8	Cumple	Cumple	'0.308 m' $\eta = 60.4$	'0.308 m' $\eta = 49.5$	'PD16' $\eta = 66.8$	'PD16' $\eta = 53.0$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	CUMPLE h = 66.8

Vigas	COMPROBACIONES DE RESISTENCIA (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)										Estado
	Disp.	Arm.	Q	Q S.	N,M	N,M S.	T <sub>c</sub>	TV <sub>x</sub>	TV <sub>y</sub>	Disp. S.	
B85 - PC41	Cumple	Cumple	'B85' $\eta = 33.5$	'B85' $\eta = 32.5$	'0.084 m' $\eta = 68.6$	'0.084 m' $\eta = 81.6$	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	CUMPLE h = 81.6

### Notación:

Disp.: Disposiciones relativas a las armaduras

Arm.: Armadura mínima y máxima

Q: Estado límite de agotamiento frente a cortante (combinaciones no sísmicas)

Q S.: Estado límite de agotamiento frente a cortante (combinaciones sísmicas)

N,M: Estado límite de agotamiento frente a solicitaciones normales (combinaciones no sísmicas)

N,M S.: Estado límite de agotamiento frente a solicitaciones normales (combinaciones sísmicas)

T<sub>c</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Compresión oblicua.

T<sub>si</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Tracción en el alma.

T<sub>si</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Tracción en las armaduras longitudinales.

TNM: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y esfuerzos normales. Flexión alrededor del eje X.

TV<sub>x</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje X. Compresión oblicua

TV<sub>y</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje Y. Compresión oblicua

TV<sub>si</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje X. Tracción en el alma.

TV<sub>si</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Interacción entre torsión y cortante en el eje Y. Tracción en el alma.

T<sub>Geom</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Relación entre las dimensiones de la sección.

T<sub>Disp</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Separación entre las barras de la armadura longitudinal.

T<sub>Disp</sub>: Estado límite de agotamiento por torsión. Separación entre las barras de la armadura transversal.

Disp. S.: Criterios de diseño por sismo

Cap. S: Diseño por capacidad. Esfuerzo cortante en vigas.

-: -

x: Distancia al origen de la barra

h: Coeficiente de aprovechamiento (%)

N.P.: No procede

Comprobaciones que no proceden (N.P.):

<sup>(1)</sup> La comprobación del estado límite de agotamiento por torsión no procede, ya que no hay momento torsor.

<sup>(2)</sup> La comprobación no procede, ya que no hay interacción entre torsión y esfuerzos normales.

<sup>(3)</sup> Debido a las características de aceleración sísmica de la zona y ductilidad de diseño de la estructura, no se realiza ninguna comprobación en cuanto a criterios de diseño por sismo para estructuras de hormigón armado.

<sup>(4)</sup> No hay esfuerzos que produzcan tensiones normales para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.

<sup>(5)</sup> No hay interacción entre torsión y cortante para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C,sup}$	$W_{k,C,lat.Der}$	$W_{k,C,inf}$	$W_{k,C,lat.Izq}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fis}$	
B70 - PD40	x: 0.577 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD40 - PD27	x: 3.101 m Cumple	x: 3.101 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 3.101 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD27 - PD28	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD28 - B84	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 25 - Pórtico 28	x: 0.271 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 26 - Pórtico 29	x: 0.271 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B85 - PC41	x: 0.214 m Cumple	x: 0.214 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 0.214 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PC41 - B74	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 0 m Cumple	CUMPLE
- PD17	x: 1.058 m Cumple	x: 1.058 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 0.962 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD17 - PD18	x: 2.359 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 2.359 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 1.961 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD18 - B159	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C,sup.}$	$W_{k,C,lat.Der.}$	$W_{k,C,inf.}$	$W_{k,C,lat.Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fis}$	
Pórtico 26 - Pórtico 29	x: 0.646 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 34 - Pórtico 36	x: 0.593 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 0 m Cumple	CUMPLE
Pórtico 38 - Pórtico 40	x: 0.253 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 42 - Pórtico 44	x: 0.45 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 34 - Pórtico 36	x: 0.593 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 38 - Pórtico 40	x: 0.253 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 42 - Pórtico 44	x: 0.45 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 27 - Pórtico 30	x: 0.646 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 35 - Pórtico 37	x: 0.805 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 39 - Pórtico 41	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 43 - Pórtico 45	x: 0.683 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
- PD10	x: 1.551 m Cumple	x: 1.551 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	x: 1.551 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD10 - PD11	x: 1.952 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 1.952 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 1.753 m Cumple	Cumple	CUMPLE
PD11 -	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE
Pórtico 35 - Pórtico 37	x: 0.805 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 39 - Pórtico 41	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 43 - Pórtico 45	x: 0.683 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 27 - Pórtico 30	x: 0.271 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD3 - PD4	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD4 - B83	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B69 - PD1	x: 0.578 m Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD1 - PD2	x: 3.796 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD2 - PD3	x: 5.299 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B70 - B69	x: 15.783 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B87 - Pórtico 2	x: 0.986 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 3 - B88	x: 1.35 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B88 - Pórtico 6	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 13 - B89	x: 1.246 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B89 - Pórtico 21	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B90 - Pórtico 2	x: 0.853 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B91 - Pórtico 6	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 13 - B92	x: 1.246 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD18 - PD11	x: 0 m Cumple	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	N.P. <sup>(2)</sup>	x: 0 m Cumple	Cumple	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C,sup.}$	$W_{k,C,lat.Der.}$	$W_{k,C,inf.}$	$W_{k,C,lat.Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fis}$	
PD11 - PD3	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
B84 - B85	x: 3.255 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PC41 - PC41	x: 0.811 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 7 - Pórtico 10	x: 0.842 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 14 - Pórtico 18	x: 1.41 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 7 - Pórtico 10	x: 0.842 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 14 - Pórtico 18	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 8 - Pórtico 11	x: 0.842 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 8 - Pórtico 11	x: 1.354 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 15 - Pórtico 19	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 9 - Pórtico 12	x: 1.354 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 16 - Pórtico 20	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 9 - Pórtico 12	x: 0.842 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
Pórtico 16 - Pórtico 20	x: 0.862 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD22 - PD16	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD16 - PD8	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE
PD8 - B83	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	CUMPLE

Vigas	COMPROBACIONES DE FISURACIÓN (INSTRUCCIÓN DE HORMIGÓN ESTRUCTURAL EHE-08)							Estado
	$\sigma_c$	$W_{k,C,sup.}$	$W_{k,C,lat.Der.}$	$W_{k,C,inf.}$	$W_{k,C,lat.Izq.}$	$\sigma_{sr}$	$V_{fis}$	
Pórtico 3 - B91	x: 1.469 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(3)</sup> CUMPLE
B92 - Pórtico 21	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(3)</sup> CUMPLE
Pórtico 15 - Pórtico 19	x: 0 m Cumple	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	N.P. <sup>(1)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(3)</sup> CUMPLE
B74 - PD22	x: 1.457 m Cumple	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	N.P. <sup>(3)</sup>	Cumple	N.P. <sup>(3)</sup> CUMPLE

## Notación:

$\sigma_c$ : Fisuración por compresión  
 $W_{k,C,sup.}$ : Fisuración por tracción: Cara superior  
 $W_{k,C,lat.Der.}$ : Fisuración por tracción: Cara lateral derecha  
 $W_{k,C,inf.}$ : Fisuración por tracción: Cara inferior  
 $W_{k,C,lat.Izq.}$ : Fisuración por tracción: Cara lateral izquierda  
 $s_{sr}$ : Área mínima de armadura  
 $V_{fis}$ : Fisuración por cortante  
x: Distancia al origen de la barra  
h: Coeficiente de aprovechamiento (%)  
N.P.: No procede  
-: -

## Comprobaciones que no proceden (N.P.):

- <sup>(1)</sup> La comprobación no procede, ya que la tensión de tracción máxima en el hormigón no supera la resistencia a tracción del mismo.  
<sup>(2)</sup> La comprobación no procede, ya que no hay ninguna armadura traccionada.  
<sup>(3)</sup> No hay esfuerzos que produzcan tensiones normales para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Comprobaciones de flecha				
Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Min.}(L/300, L/500 + 10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
B70 - PD40	$f_{i,Q}: 0.09 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.30 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.57 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.84 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.78 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.88 \text{ mm}$	CUMPLE
PD40 - PD27	$f_{i,Q}: 0.48 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 17.72 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 5.90 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 20.67 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 4.31 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 15.50 \text{ mm}$	CUMPLE
PD27 - PD28	$f_{i,Q}: 0.24 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 17.01 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 3.61 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 19.85 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.62 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 14.88 \text{ mm}$	CUMPLE
PD28 - B84	$f_{i,Q}: 0.18 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.29 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.72 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 7.34 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.96 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.51 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 25 - Pórtico 28	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.85 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.15 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.62 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 26 - Pórtico 29	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.85 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.15 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.62 \text{ mm}$	CUMPLE
B85 - PC41	$f_{i,Q}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.22 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.22 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 1.43 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.20 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.07 \text{ mm}$	CUMPLE
PC41 - B74	$f_{i,Q}: 0.42 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 126.13 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 4.88 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 98.29 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 9.21 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 110.37 \text{ mm}$	CUMPLE
- PD17	$f_{i,Q}: 0.11 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.04 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.27 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 7.05 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.83 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.29 \text{ mm}$	CUMPLE
PD17 - PD18	$f_{i,Q}: 0.29 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 15.95 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 5.48 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 18.61 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 3.97 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.96 \text{ mm}$	CUMPLE
PD18 - B159	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.20 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.20 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.90 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.14 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.67 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 26 - Pórtico 29	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.85 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.15 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.62 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 34 - Pórtico 36	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.30 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.68 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.01 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 38 - Pórtico 40	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.95 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.28 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.71 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 42 - Pórtico 44	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.95 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.28 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.71 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 34 - Pórtico 36	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.30 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.68 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.01 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 38 - Pórtico 40	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.95 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.28 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.71 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 42 - Pórtico 44	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.95 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.28 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.71 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 27 - Pórtico 30	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.85 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.15 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.62 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 35 - Pórtico 37	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.60 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.28 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 5.37 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.20 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 4.03 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 39 - Pórtico 41	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.95 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.22 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.55 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.15 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.41 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 43 - Pórtico 45	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.90 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.37 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.55 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.25 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.41 \text{ mm}$	CUMPLE
- PD10	$f_{i,Q}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.86 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.56 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 10.34 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.17 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.75 \text{ mm}$	CUMPLE
PD10 - PD11	$f_{i,Q}: 0.32 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 14.92 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 4.62 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 17.40 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 3.52 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.05 \text{ mm}$	CUMPLE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Comprobaciones de flecha				
Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Min.}(L/300, L/500 + 10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
PD11 -	$f_{i,Q}: 0.08 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.38 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 1.18 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 7.44 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.90 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.58 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 35 - Pórtico 37	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 2.30 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.68 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.01 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 39 - Pórtico 41	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.95 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.28 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.71 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 43 - Pórtico 45	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.90 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.32 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.55 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.21 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.41 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 27 - Pórtico 30	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.85 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.15 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 1.62 \text{ mm}$	CUMPLE
PD3 - PD4	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 9.93 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.14 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 11.59 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.13 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 8.69 \text{ mm}$	CUMPLE
PD4 - B83	$f_{i,Q}: 0.17 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 62.94 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 3.94 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 54.06 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.76 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 55.07 \text{ mm}$	CUMPLE
B69 - PD1	$f_{i,Q}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.30 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.37 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.85 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.33 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.89 \text{ mm}$	CUMPLE
PD1 - PD2	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 10.85 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.16 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 10.39 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.11 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.68 \text{ mm}$	CUMPLE
PD2 - PD3	$f_{i,Q}: 0.10 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 15.14 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 2.24 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 17.66 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 1.52 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.25 \text{ mm}$	CUMPLE
B70 - B69	$f_{i,Q}: 0.96 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 55.29 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 16.22 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 42.49 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 11.84 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 40.79 \text{ mm}$	CUMPLE
B87 - Pórtico 2	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.62 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.22 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.17 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 3 - B88	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.39 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.71 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 9.79 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.48 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.34 \text{ mm}$	CUMPLE
B88 - Pórtico 6	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.70 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.35 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 8.64 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.24 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 6.48 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 13 - B89	$f_{i,Q}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 7.12 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.76 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 8.30 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.53 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 6.23 \text{ mm}$	CUMPLE
B89 - Pórtico 21	$f_{i,Q}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 7.47 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.85 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 8.71 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.58 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 6.53 \text{ mm}$	CUMPLE
B90 - Pórtico 2	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.62 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.12 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.23 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.08 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.17 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 3 - B91	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.20 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 2.95 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.67 \text{ mm}$	CUMPLE
B91 - Pórtico 6	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.70 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.38 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 2.67 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 13 - B92	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.56 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.64 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.11 \text{ mm}$	CUMPLE
B92 - Pórtico 21	$f_{i,Q}: 0.32 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 7.47 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 4.58 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 8.71 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 3.24 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 6.53 \text{ mm}$	CUMPLE
PD18 - PD11	$f_{i,Q}: 0.32 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 21.34 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 5.51 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 25.20 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 4.36 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 19.00 \text{ mm}$	CUMPLE
PD11 - PD3	$f_{i,Q}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 10.32 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.52 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 10.97 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.38 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 8.32 \text{ mm}$	CUMPLE
B84 - B85	$f_{i,Q}: 0.28 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 18.65 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 7.32 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 21.76 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 5.03 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 16.32 \text{ mm}$	CUMPLE

Producido por una versión educativa de GYPE



# Comprobaciones E.L.U.

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Comprobaciones de flecha				
Vigas	Sobrecarga (Característica) $f_{i,Q} \leq f_{i,Q,lim}$ $f_{i,Q,lim} = L/350$	A plazo infinito (Cuasipermanente) $f_{T,max} \leq f_{T,lim}$ $f_{T,lim} = \text{Min.}(L/300, L/500 + 10.00)$	Activa (Característica) $f_{A,max} \leq f_{A,lim}$ $f_{A,lim} = L/400$	Estado
PC41 - PC41	$f_{i,Q}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 6.00 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.86 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 7.00 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.59 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 5.25 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 7 - Pórtico 10	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.87 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.17 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.51 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.12 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.38 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 14 - Pórtico 18	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.03 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 3.72 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.15 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 7 - Pórtico 10	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.87 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.17 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.51 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.12 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.38 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 14 - Pórtico 18	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.03 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.06 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.70 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.53 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 8 - Pórtico 11	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.87 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.16 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.51 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.11 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.38 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 15 - Pórtico 19	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.03 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.03 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.70 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.53 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 8 - Pórtico 11	$f_{i,Q}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 7.74 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.82 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 9.03 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.58 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 6.77 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 15 - Pórtico 19	$f_{i,Q}: 0.01 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.06 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 9.40 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.06 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.05 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 9 - Pórtico 12	$f_{i,Q}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 7.74 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.88 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 9.03 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.62 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 6.77 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 16 - Pórtico 20	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.03 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.06 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.57 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.05 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.53 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 9 - Pórtico 12	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 3.87 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.19 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.51 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.13 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.38 \text{ mm}$	CUMPLE
Pórtico 16 - Pórtico 20	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 4.03 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.10 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.70 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.07 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.53 \text{ mm}$	CUMPLE
B74 - PD22	$f_{i,Q}: 0.02 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 8.32 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.84 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 9.71 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.56 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 7.28 \text{ mm}$	CUMPLE
PD22 - PD16	$f_{i,Q}: 0.24 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 15.74 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 3.00 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 18.36 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 2.11 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 13.77 \text{ mm}$	CUMPLE
PD16 - PD8	$f_{i,Q}: 0.04 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 11.00 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.63 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 11.92 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.46 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 8.88 \text{ mm}$	CUMPLE
PD8 - B83	$f_{i,Q}: 0.00 \text{ mm}$ $f_{i,Q,lim}: 1.93 \text{ mm}$	$f_{T,max}: 0.11 \text{ mm}$ $f_{T,lim}: 4.50 \text{ mm}$	$f_{A,max}: 0.08 \text{ mm}$ $f_{A,lim}: 3.37 \text{ mm}$	CUMPLE

Producido por una versión educativa de GYDE

## ÍNDICE

1.- PSOT - 3.75.....	6
1.1.- PD1.....	6
1.2.- PD2.....	6
1.3.- PD3.....	6
1.4.- PD4.....	6
1.5.- PD5.....	7
1.6.- PD6.....	7
1.7.- PD7.....	7
1.8.- PD8.....	8
1.9.- PD9.....	8
1.10.- PD10.....	9
1.11.- PD11.....	9
1.12.- PD12.....	9
1.13.- PD13.....	10
1.14.- PD14.....	10
1.15.- PD15.....	10
1.16.- PD16.....	11
1.17.- PD17.....	11
1.18.- PD18.....	12
1.19.- PD19.....	12
1.20.- PD20.....	12
1.21.- PD21.....	13
1.22.- PD22.....	13
1.23.- PD24.....	14
1.24.- PD25.....	14
1.25.- PD26.....	15
1.26.- PD28.....	15
1.27.- PD29.....	16
1.28.- PD30.....	17
1.29.- PD31.....	17
1.30.- PD32.....	18
1.31.- PDC1.....	18
1.32.- PDC2.....	18
1.33.- PC41.....	19
1.34.- PD41.....	19
2.- PB -0.10.....	19
2.1.- PD1.....	19
2.2.- PD2.....	20
2.3.- PD3.....	20
2.4.- PD4.....	20
2.5.- PD5.....	21
2.6.- PD6.....	21
2.7.- PD7.....	21
2.8.- PD8.....	22
2.9.- PD10.....	22
2.10.- PD11.....	22
2.11.- PD12.....	23
2.12.- PD13.....	23
2.13.- PD14.....	23

2.14.- PD15.....	24
2.15.- PD16.....	24
2.16.- PD17.....	25
2.17.- PD18.....	25
2.18.- PD19.....	25
2.19.- PD20.....	25
2.20.- PD21.....	26
2.21.- PD22.....	26
2.22.- PD24.....	26
2.23.- PD25.....	27
2.24.- PD26.....	27
2.25.- PD28.....	27
2.26.- PD30.....	28
2.27.- PD31.....	28
2.28.- PD32.....	28
2.29.- PDC1.....	29
2.30.- PDC2.....	29
2.31.- PC41.....	29
2.32.- PD9.....	30

3.- PP +3.70.....	30
3.1.- PD1.....	30
3.2.- PD2.....	31
3.3.- PD3.....	31
3.4.- PD4.....	31
3.5.- PD5.....	32
3.6.- PD6.....	32
3.7.- PD7.....	32
3.8.- PD8.....	33
3.9.- PD9.....	33
3.10.- PD10.....	34
3.11.- PD11.....	34
3.12.- PD12.....	34
3.13.- PD13.....	35
3.14.- PD14.....	35
3.15.- PD15.....	35
3.16.- PD16.....	36
3.17.- PD17.....	36
3.18.- PD18.....	36
3.19.- PD20.....	37
3.20.- PD21.....	37
3.21.- PD22.....	37
3.22.- PD23.....	38
3.23.- PD24.....	38
3.24.- PD25.....	38
3.25.- PD26.....	39
3.26.- PD27.....	39
3.27.- PD28.....	39
3.28.- PD32.....	40
3.29.- PD33.....	40
3.30.- PD35.....	41
3.31.- PD36.....	41
3.32.- PD37.....	41



3.33.- PD19.....	42
3.34.- PC41.....	42
3.35.- PD41.....	43
4.- PS +7.60.....	43
4.1.- PC41.....	43
4.2.- PD1.....	43
4.3.- PD2.....	44
4.4.- PD3.....	44
4.5.- PD4.....	45
4.6.- PD5.....	45
4.7.- PD6.....	45
4.8.- PD7.....	46
4.9.- PD8.....	46
4.10.- PD9.....	46
4.11.- PD10.....	47
4.12.- PD11.....	47
4.13.- PD12.....	47
4.14.- PD13.....	48
4.15.- PD14.....	48
4.16.- PD15.....	49
4.17.- PD16.....	49
4.18.- PD18.....	49
4.19.- PD19.....	49
4.20.- PD20.....	50
4.21.- PD21.....	50
4.22.- PD22.....	50
4.23.- PD27.....	51
4.24.- PD28.....	51
4.25.- PD33.....	51
4.26.- PD34.....	52
4.27.- PD37.....	52
4.28.- PD40.....	52
5.- PT +10.75.....	53
5.1.- PD1.....	53
5.2.- PD2.....	53
5.3.- PD3.....	53
5.4.- PD5.....	54
5.5.- PD6.....	54
5.6.- PD7.....	54
5.7.- PD8.....	55
5.8.- PD9.....	55
5.9.- PD10.....	55
5.10.- PD11.....	56
5.11.- PD13.....	56
5.12.- PD14.....	57
5.13.- PD15.....	57
5.14.- PD16.....	57
5.15.- PD17.....	58
5.16.- PD19.....	58
5.17.- PD20.....	58
5.18.- PD21.....	59

5.19.- PD22.....	59
5.20.- PD23.....	59
5.21.- PD27.....	60
5.22.- PD28.....	60
5.23.- PD38.....	60
5.24.- PD39.....	61
5.25.- PD40.....	61
5.26.- PD18.....	61
5.27.- PC41.....	62
6.- PC +13.90.....	62
6.1.- PC41.....	62
6.2.- PD1.....	63
6.3.- PD2.....	63
6.4.- PD3.....	64
6.5.- PD5.....	64
6.6.- PD6.....	64
6.7.- PD7.....	65
6.8.- PD8.....	65
6.9.- PD9.....	65
6.10.- PD10.....	66
6.11.- PD11.....	66
6.12.- PD13.....	67
6.13.- PD14.....	67
6.14.- PD15.....	67
6.15.- PD16.....	68
6.16.- PD17.....	68
6.17.- PD18.....	68
6.18.- PD19.....	69
6.19.- PD20.....	69
6.20.- PD21.....	69
6.21.- PD22.....	70
6.22.- PD23.....	70
6.23.- PD27.....	70
6.24.- PD28.....	71
6.25.- PD38.....	71
6.26.- PD39.....	71
6.27.- PD40.....	72
7.- P.CUBIERTA +17.05.....	72
7.1.- PD1.....	72
7.2.- PD2.....	72
7.3.- PD3.....	73
7.4.- PD4.....	73
7.5.- PD5.....	73
7.6.- PD6.....	74
7.7.- PD7.....	74
7.8.- PD8.....	74
7.9.- PD9.....	75
7.10.- PD10.....	75
7.11.- PD11.....	75
7.12.- PD12.....	76
7.13.- PD13.....	76

7.14.- PD14.....	76
7.15.- PD15.....	77
7.16.- PD16.....	77
7.17.- PD17.....	77
7.18.- PD18.....	78
7.19.- PD19.....	78
7.20.- PD20.....	78
7.21.- PD21.....	79
7.22.- PD22.....	79
7.23.- PD23.....	79
7.24.- PD27.....	80
7.25.- PD28.....	80
7.26.- PD38.....	80
7.27.- PD39.....	81
7.28.- PD40.....	81
7.29.- PC41.....	81



## 1.- PSOT - 3.75

### 1.1.- PD1

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 7301 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.27 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.08 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.08 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.08 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

### 1.2.- PD2

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 6943 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.90 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.44 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.06 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.06 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

### 1.3.- PD3

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 6523 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.96 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.36 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.10 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.08 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

### 1.4.- PD4

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 7072 mm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.95 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.39 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.07 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.06 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.5.- PD5

Perímetro del soporte: 1400 mm

Dimensiones del soporte: 40x30 cm

Perímetro crítico: 8610 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.35 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.62 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.10 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.10 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.6.- PD6

Perímetro del soporte: 1800 mm

Dimensiones del soporte: 60x30 cm

Perímetro crítico: 8097 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.90 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.34 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.16 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.14 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.7.- PD7

Perímetro del soporte: 1800 mm

Dimensiones del soporte: 60x30 cm

Perímetro crítico: 8097 mm

Canto útil de la losa: 70 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.96 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.40 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.17 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.17 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.8.- PD8

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 4073 mm

Perímetro de la armadura de refuerzo: 7769 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$3.93 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$2.86 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.61 \text{ N/mm}^2 \leq 0.68 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.47 \text{ N/mm}^2 \leq 0.74 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro de la armadura de refuerzo	Zona exterior a la armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.12 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro de la armadura de refuerzo	Zona exterior a la armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.11 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$88 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$120 \text{ mm} \leq 350 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$100 \text{ mm} \leq 525 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$224 \text{ mm} \leq 1050 \text{ mm}$	Cumple

## 1.9.- PD9

Perímetro del soporte: 1500 mm

Dimensiones del soporte: 30x45 cm

Perímetro crítico: 10287 mm

Canto útil de la losa: 70 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.42 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.67 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.17 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.13 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.10.- PD10

Perímetro del soporte: 1900 mm

Dimensiones del soporte: 35x60 cm

Perímetro crítico: 10687 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.94 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.92 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.22 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.11.- PD11

Perímetro del soporte: 1700 mm

Dimensiones del soporte: 35x50 cm

Perímetro crítico: 10487 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.57 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.69 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.24 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.16 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.12.- PD12

Perímetro del soporte: 1900 mm

Dimensiones del soporte: 35x60 cm

Perímetro crítico: 10687 mm

Canto útil de la losa: 70 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.74 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.18 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.15 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.10 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.13.- PD13

Perímetro del soporte: 1700 mm

Dimensiones del soporte: 35x50 cm

Perímetro crítico: 10487 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.65 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.74 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.27 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.17 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.14.- PD14

Perímetro del soporte: 1700 mm

Dimensiones del soporte: 35x50 cm

Perímetro crítico: 10487 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.87 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.97 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.29 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.20 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.15.- PD15

Perímetro del soporte: 2200 mm

Dimensiones del soporte: 40x70 cm

Perímetro crítico: 10987 mm

Canto útil de la losa: 70 cm





# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.47 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.74 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.30 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.22 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.16.- PD16

Perímetro del soporte: 950 mm

Dimensiones del soporte: 30x35 cm

Perímetro crítico: 5397 mm

Perímetro de la armadura de refuerzo: 12371 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$4.60 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$3.18 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.67 \text{ N/mm}^2 \leq 0.85 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.46 \text{ N/mm}^2 \leq 0.91 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro de la armadura de refuerzo	Zona exterior a la armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.17 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro de la armadura de refuerzo	Zona exterior a la armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.12 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$88 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$170 \text{ mm} \leq 350 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$100 \text{ mm} \leq 525 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$224 \text{ mm} \leq 1050 \text{ mm}$	Cumple

## 1.17.- PD17

Perímetro del soporte: 2000 mm

Dimensiones del soporte: 60x40 cm

Perímetro crítico: 10787 mm

Canto útil de la losa: 70 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.93 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.90 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.30 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.19 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.18.- PD18

Perímetro del soporte: 1800 mm

Dimensiones del soporte: 30x60 cm

Perímetro crítico: 10587 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.41 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$2.13 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.20 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.21 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.19.- PD19

Perímetro del soporte: 2200 mm

Dimensiones del soporte: 70x40 cm

Perímetro crítico: 10987 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.68 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.18 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.17 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.13 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.20.- PD20

Perímetro del soporte: 2000 mm

Dimensiones del soporte: 40x60 cm

Perímetro crítico: 10787 mm

Canto útil de la losa: 70 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.03 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.40 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.20 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.14 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.21.- PD21

Perímetro del soporte: 1800 mm

Dimensiones del soporte: 35x55 cm

Perímetro crítico: 10587 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.53 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.72 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.26 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.18 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.22.- PD22

Perímetro del soporte: 950 mm

Dimensiones del soporte: 30x35 cm

Perímetro crítico: 5393 mm

Perímetro de la armadura de refuerzo: 12556 mm

Canto útil de la losa: 70 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$5.16 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	No cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$3.50 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.78 \text{ N/mm}^2 \leq 0.85 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.54 \text{ N/mm}^2 \leq 0.91 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro de la armadura de refuerzo	Zona exterior a la armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.11 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro de la armadura de refuerzo	Zona exterior a la armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.08 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$88 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$160 \text{ mm} \leq 350 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$100 \text{ mm} \leq 525 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$224 \text{ mm} \leq 1050 \text{ mm}$	Cumple

## 1.23.- PD24

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 9987 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.51 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.00 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.05 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.04 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.24.- PD25

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 9987 mm

Canto útil de la losa: 70 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.28 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.86 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.03 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.02 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.25.- PD26

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 9987 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.43 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.95 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.04 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.03 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.26.- PD28

Perímetro del soporte: 1100 mm

Dimensiones del soporte: 30x40 cm

Perímetro crítico: 8207 mm

Perímetro de la armadura de refuerzo: 14329 mm

Canto útil de la losa: 70 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$3.79 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$2.71 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.44 \text{ N/mm}^2 \leq 0.85 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.32 \text{ N/mm}^2 \leq 0.91 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro de la armadura de refuerzo	Zona exterior a la armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.06 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro de la armadura de refuerzo	Zona exterior a la armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.05 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$88 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$49 \text{ mm} \leq 350 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$100 \text{ mm} \leq 525 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$224 \text{ mm} \leq 1050 \text{ mm}$	Cumple

## 27.- PD29

Perímetro del soporte: 851 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5920 mm

Perímetro de la armadura de refuerzo: 9776 mm

Canto útil de la losa: 70 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$4.32 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$2.68 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.52 \text{ N/mm}^2 \leq 0.58 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.32 \text{ N/mm}^2 \leq 0.64 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro de la armadura de refuerzo	Zona exterior a la armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.07 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro de la armadura de refuerzo	Zona exterior a la armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.04 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$88 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$50 \text{ mm} \leq 350 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$100 \text{ mm} \leq 525 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$224 \text{ mm} \leq 1050 \text{ mm}$	Cumple

## 1.28.- PD30

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 9987 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.42 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.89 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.08 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.05 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.29.- PD31

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 9987 mm

Canto útil de la losa: 70 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.21 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.76 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.06 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.04 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.30.- PD32

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 6078 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.01 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.30 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.20 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.13 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.31.- PDC1

Perímetro del soporte: 939 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 9726 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.03 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.80 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.09 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.08 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.32.- PDC2

Perímetro del soporte: 491 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 5217 mm

Canto útil de la losa: 70 cm





# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.29 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.78 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.09 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.06 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.33.- PC41

Perímetro del soporte: 12700 mm

Dimensiones del soporte: 240x30, 200x30, 200x30 (cm)

Perímetro crítico: 17187 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.83 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.76 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.25 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.32 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 1.34.- PD41

Perímetro del soporte: 600 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 3161 mm

Canto útil de la losa: 70 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.83 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.91 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.46 \text{ N/mm}^2 \leq 0.47 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.31 \text{ N/mm}^2 \leq 0.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.- PB -0.10

### 2.1.- PD1

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.39 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.54 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.09 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.13 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.2.- PD2

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.04 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.08 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.24 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.25 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.3.- PD3

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2287 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$3.01 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$3.47 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$1.18 \text{ N/mm}^2 \leq 1.55 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.37 \text{ N/mm}^2 \leq 1.63 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$65 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$60 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$75 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$172 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 2.4.- PD4

Perímetro del soporte: 899 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Perímetro crítico: 2232 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.54 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.03 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.22 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.41 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.5.- PD5

Perímetro del soporte: 1400 mm

Dimensiones del soporte: 40x30 cm

Perímetro crítico: 5354 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.35 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.63 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.09 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.17 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.6.- PD6

Perímetro del soporte: 1800 mm

Dimensiones del soporte: 60x30 cm

Perímetro crítico: 5754 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.37 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.61 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.12 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.19 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.7.- PD7

Perímetro del soporte: 1800 mm

Dimensiones del soporte: 60x30 cm

Perímetro crítico: 5754 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.47 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.65 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.15 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.20 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.8.- PD8

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2927 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.75 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.31 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.23 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.40 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.9.- PD10

Perímetro del soporte: 1900 mm

Dimensiones del soporte: 35x60 cm

Perímetro crítico: 5854 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.66 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.01 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.54 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.10.- PD11

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 35x50 cm

Perímetro crítico: 3277 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.69 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.76 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.99 \text{ N/mm}^2 \leq 1.02 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.64 \text{ N/mm}^2 \leq 1.10 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$87 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$322 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 2.11.- PD12

Perímetro del soporte: 1276 mm

Dimensiones del soporte: 35x60 cm

Perímetro crítico: 4144 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.35 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.06 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.42 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.12.- PD13

Perímetro del soporte: 1700 mm

Dimensiones del soporte: 35x50 cm

Perímetro crítico: 5654 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.63 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.30 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.49 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.39 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.13.- PD14

Perímetro del soporte: 1700 mm

Dimensiones del soporte: 35x50 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Perímetro crítico: 5654 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.56 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.30 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.47 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.39 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.14.- PD15

Perímetro del soporte: 2200 mm

Dimensiones del soporte: 40x70 cm

Perímetro crítico: 6154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.73 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.39 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.62 \text{ N/mm}^2 \leq 0.65 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.50 \text{ N/mm}^2 \leq 0.73 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$30 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$322 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 2.15.- PD16

Perímetro del soporte: 950 mm

Dimensiones del soporte: 30x35 cm

Perímetro crítico: 2977 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.53 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.24 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.49 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.40 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

## 2.16.- PD17

Perímetro del soporte: 2000 mm

Dimensiones del soporte: 60x40 cm

Perímetro crítico: 5954 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.16 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.69 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.39 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.23 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.17.- PD18

Perímetro del soporte: 1800 mm

Dimensiones del soporte: 30x60 cm

Perímetro crítico: 4930 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.50 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.16 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.55 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.42 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.18.- PD19

Perímetro del soporte: 2200 mm

Dimensiones del soporte: 70x40 cm

Perímetro crítico: 6154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.06 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.84 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.38 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.30 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.19.- PD20

Perímetro del soporte: 2000 mm

Dimensiones del soporte: 40x60 cm

Perímetro crítico: 5954 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm





# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.86 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.77 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.29 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.26 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.20.- PD21

Perímetro del soporte: 1800 mm

Dimensiones del soporte: 35x55 cm

Perímetro crítico: 5754 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.16 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.00 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.36 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.31 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.21.- PD22

Perímetro del soporte: 950 mm

Dimensiones del soporte: 30x35 cm

Perímetro crítico: 2969 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.94 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.44 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.62 \text{ N/mm}^2 \leq 0.66 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.46 \text{ N/mm}^2 \leq 0.74 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$30 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$322 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 2.22.- PD24

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm





# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.44 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.05 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.24 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.23.- PD25

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.42 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.12 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.26 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.24.- PD26

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.61 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.22 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.38 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.28 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.25.- PD28

Perímetro del soporte: 1098 mm

Dimensiones del soporte: 30x40 cm

Perímetro crítico: 3074 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.15 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.92 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.41 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.26.- PD30

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 4341 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.78 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.20 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.49 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.27.- PD31

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 4731 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.25 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.93 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.32 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.23 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.28.- PD32

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2927 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.81 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.21 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.56 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.37 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.29.- PDC1

Perímetro del soporte: 939 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 4238 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.70 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$2.10 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.60 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.47 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.30.- PDC2

Perímetro del soporte: 563 mm

Dimensiones del soporte: Diámetro 30 cm

Perímetro crítico: 2747 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.03 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.24 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.42 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.25 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.31.- PC41

Perímetro del soporte: 6270 mm

Dimensiones del soporte: 240x30, 200x30, 200x30 (cm)

Perímetro crítico: 6191 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.48 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.38 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.49 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.39 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 2.32.- PD9

Perímetro del soporte: 1500 mm

Dimensiones del soporte: 30x45 cm

Perímetro crítico: 3571 mm

Canto útil de la losa: 16.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.49 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.62 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$1.05 \text{ N/mm}^2 \leq 1.23 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.68 \text{ N/mm}^2 \leq 1.32 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$65 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$30 \text{ mm} \leq 83 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$75 \text{ mm} \leq 124 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$172 \text{ mm} \leq 248 \text{ mm}$	Cumple

## 3.- PP + 3.70

### 3.1.- PD1

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.64 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.84 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.15 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.19 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

## 3.2.- PD2

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.11 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.03 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.26 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.24 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.3.- PD3

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2229 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.17 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.60 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.88 \text{ N/mm}^2 \leq 1.01 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.65 \text{ N/mm}^2 \leq 1.09 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$49 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$322 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 3.4.- PD4

Perímetro del soporte: 899 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2232 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.62 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.87 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$1.05 \text{ N/mm}^2 \leq 1.29 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.75 \text{ N/mm}^2 \leq 1.37 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$59 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$322 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 3.5.- PD5

Perímetro del soporte: 1400 mm

Dimensiones del soporte: 40x30 cm

Perímetro crítico: 5354 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.58 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.18 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.41 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.31 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.6.- PD6

Perímetro del soporte: 1400 mm

Dimensiones del soporte: 40x30 cm

Perímetro crítico: 5354 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.27 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.03 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.27 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.7.- PD7

Perímetro del soporte: 1400 mm

Dimensiones del soporte: 40x30 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Perímetro crítico: 5354 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.41 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.04 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.37 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.27 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.8.- PD8

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2315 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.37 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.10 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.53 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.43 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.9.- PD9

Perímetro del soporte: 1000 mm

Dimensiones del soporte: 30x40 cm

Perímetro crítico: 2977 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.24 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$2.09 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.75 \text{ N/mm}^2 \leq 0.87 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.70 \text{ N/mm}^2 \leq 0.95 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$60 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$322 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

## 3.10.- PD10

Perímetro del soporte: 1600 mm

Dimensiones del soporte: 30x50 cm

Perímetro crítico: 5554 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.16 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.61 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.62 \text{ N/mm}^2 \leq 0.68 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.46 \text{ N/mm}^2 \leq 0.76 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$49 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$322 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 3.11.- PD11

Perímetro del soporte: 1100 mm

Dimensiones del soporte: 30x50 cm

Perímetro crítico: 4110 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.79 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.51 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.48 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.40 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.12.- PD12

Perímetro del soporte: 1050 mm

Dimensiones del soporte: 30x40 cm

Perímetro crítico: 4016 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm





# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.72 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.48 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.45 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.39 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.13.- PD13

Perímetro del soporte: 1400 mm

Dimensiones del soporte: 30x40 cm

Perímetro crítico: 5354 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.73 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.34 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.45 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.35 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.14.- PD14

Perímetro del soporte: 1600 mm

Dimensiones del soporte: 30x50 cm

Perímetro crítico: 5554 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.80 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.25 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.52 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.36 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.15.- PD15

Perímetro del soporte: 1500 mm

Dimensiones del soporte: 35x40 cm

Perímetro crítico: 5454 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.99 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.35 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.55 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.37 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.16.- PD16

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2927 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.48 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.00 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.45 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.31 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.17.- PD17

Perímetro del soporte: 2000 mm

Dimensiones del soporte: 60x40 cm

Perímetro crítico: 5954 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.50 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.99 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.50 \text{ N/mm}^2 \leq 0.66 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.74 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$58 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$322 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 3.18.- PD18

Perímetro del soporte: 1400 mm

Dimensiones del soporte: 30x40 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Perímetro crítico: 4549 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.50 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.73 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.46 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.53 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.19.- PD20

Perímetro del soporte: 1400 mm

Dimensiones del soporte: 30x40 cm

Perímetro crítico: 5354 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.27 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.00 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.26 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.20.- PD21

Perímetro del soporte: 1500 mm

Dimensiones del soporte: 35x40 cm

Perímetro crítico: 5454 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.44 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.04 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.39 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.29 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.21.- PD22

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2927 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.91 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.32 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.59 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.40 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.22.- PD23

Perímetro del soporte: 2000 mm

Dimensiones del soporte: 60x40 cm

Perímetro crítico: 5954 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.13 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.94 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.38 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.32 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.23.- PD24

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.91 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.30 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.44 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.30 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.24.- PD25

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.40 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.93 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.22 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.25.- PD26

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.67 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.14 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.39 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.27 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.26.- PD27

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2991 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.40 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.01 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.42 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.31 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.27.- PD28

Perímetro del soporte: 700 mm

Dimensiones del soporte: 30x40 cm

Perímetro crítico: 1790 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$4.95 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$3.29 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$1.94 \text{ N/mm}^2 \leq 1.97 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.29 \text{ N/mm}^2 \leq 2.05 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$88 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$90 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$100 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$224 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 3.28.- PD32

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2927 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.36 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.49 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.73 \text{ N/mm}^2 \leq 0.88 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.46 \text{ N/mm}^2 \leq 0.96 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$83 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$222 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 3.29.- PD33

Perímetro del soporte: 1093 mm

Dimensiones del soporte: 45x40 cm

Perímetro crítico: 2697 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.95 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.23 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.39 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.50 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.30.- PD35

Perímetro del soporte: 1128 mm

Dimensiones del soporte: 50x35 cm

Perímetro crítico: 3105 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.18 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.76 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.79 \text{ N/mm}^2 \leq 0.85 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.64 \text{ N/mm}^2 \leq 0.93 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$98 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$322 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 3.31.- PD36

Perímetro del soporte: 1132 mm

Dimensiones del soporte: 35x55 cm

Perímetro crítico: 3109 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.04 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.10 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.38 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.40 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.32.- PD37

Perímetro del soporte: 749 mm

Dimensiones del soporte: 55x35 cm





# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Perímetro crítico: 1781 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.12 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.46 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.47 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.61 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.33.- PD19

Perímetro del soporte: 1800 mm

Dimensiones del soporte: 50x40 cm

Perímetro crítico: 5754 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.03 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.95 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.32 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.30 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 3.34.- PC41

Perímetro del soporte: 6270 mm

Dimensiones del soporte: 240x30, 200x30, 200x30 (cm)

Perímetro crítico: 6191 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.72 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.78 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.73 \text{ N/mm}^2 \leq 0.75 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.79 \text{ N/mm}^2 \leq 0.83 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$69 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$322 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple





# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

## 3.35.- PD41

Perímetro del soporte: 600 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 1770 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.22 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.34 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.75 \text{ N/mm}^2 \leq 0.80 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.46 \text{ N/mm}^2 \leq 0.88 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$79 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$222 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 4 - PS + 7.60

### 4.1.- PC41

Perímetro del soporte: 1396 mm

Dimensiones del soporte: 240x30, 200x30, 200x30 (cm)

Perímetro crítico: 5930 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.77 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$2.75 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.65 \text{ N/mm}^2 \leq 0.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.65 \text{ N/mm}^2 \leq 0.85 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$54 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$322 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

### 4.2.- PD1

Perímetro del soporte: 1200 mm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.56 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.78 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.13 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.18 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.3.- PD2

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.85 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.91 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.20 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.21 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.4.- PD3

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2233 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.62 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.34 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.65 \text{ N/mm}^2 \leq 0.73 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.54 \text{ N/mm}^2 \leq 0.81 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$0 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$222 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

## 4.5.- PD4

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2292 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.81 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.54 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.71 \text{ N/mm}^2 \leq 0.72 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.60 \text{ N/mm}^2 \leq 0.80 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$49 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$222 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 4.6.- PD5

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.22 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.06 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.28 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.25 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.7.- PD6

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.16 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.03 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.27 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.24 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.8.- PD7

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.32 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.11 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.31 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.26 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.9.- PD8

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2921 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.11 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.96 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.34 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.30 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.10.- PD9

Perímetro del soporte: 1400 mm

Dimensiones del soporte: 30x40 cm

Perímetro crítico: 5354 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.42 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.20 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.37 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.31 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.11.- PD10

Perímetro del soporte: 1400 mm

Dimensiones del soporte: 30x40 cm

Perímetro crítico: 5354 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.79 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.46 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.47 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.38 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.12.- PD11

Perímetro del soporte: 1000 mm

Dimensiones del soporte: 30x40 cm

Perímetro crítico: 3077 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.61 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$2.08 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.85 \text{ N/mm}^2 \leq 1.33 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.68 \text{ N/mm}^2 \leq 1.41 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$88 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$33 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$100 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$224 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 4.13.- PD12

Perímetro del soporte: 1000 mm

Dimensiones del soporte: 30x40 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Perímetro crítico: 3821 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.46 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.46 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.38 \text{ N/mm}^2 \leq 0.78 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.38 \text{ N/mm}^2 \leq 0.86 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$86 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$222 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 4.14.- PD13

Perímetro del soporte: 1400 mm

Dimensiones del soporte: 30x40 cm

Perímetro crítico: 5354 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.53 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.31 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.40 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.34 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.15.- PD14

Perímetro del soporte: 1400 mm

Dimensiones del soporte: 30x40 cm

Perímetro crítico: 5354 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.56 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.22 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.41 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.32 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple



## 4.16.- PD15

Perímetro del soporte: 1400 mm

Dimensiones del soporte: 30x40 cm

Perímetro crítico: 5354 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.77 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.34 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.46 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.35 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.17.- PD16

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2927 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.42 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.12 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.44 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.35 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.18.- PD18

Perímetro del soporte: 1400 mm

Dimensiones del soporte: 30x40 cm

Perímetro crítico: 5354 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.99 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.20 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.26 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.31 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.19.- PD19

Perímetro del soporte: 1400 mm

Dimensiones del soporte: 40x30 cm

Perímetro crítico: 5354 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm





# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.43 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.27 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.38 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.20.- PD20

Perímetro del soporte: 1400 mm

Dimensiones del soporte: 30x40 cm

Perímetro crítico: 5354 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.47 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.25 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.38 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.21.- PD21

Perímetro del soporte: 1500 mm

Dimensiones del soporte: 35x40 cm

Perímetro crítico: 5454 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.53 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.23 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.42 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.34 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.22.- PD22

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2927 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm





# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.44 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.18 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.44 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.36 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.23.- PD27

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2927 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.48 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.25 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.45 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.38 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.24.- PD28

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2927 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.26 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.29 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.39 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.40 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.25.- PD33

Perímetro del soporte: 1009 mm

Dimensiones del soporte: 40x30 cm

Perímetro crítico: 2696 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.34 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.45 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.13 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.17 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.26.- PD34

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2885 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.33 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.09 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.41 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.34 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.27.- PD37

Perímetro del soporte: 600 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 1625 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.55 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.56 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.57 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.57 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 4.28.- PD40

Perímetro del soporte: 1600 mm

Dimensiones del soporte: 40x60 cm

Perímetro crítico: 3636 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.27 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.82 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.12 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.36 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.- PT + 10.75

### 5.1.- PD1

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2458 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.80 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.15 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.29 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.42 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

### 5.2.- PD2

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 3021 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.18 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.18 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.35 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.35 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

### 5.3.- PD3

Perímetro del soporte: 600 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 1733 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.66 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.81 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.57 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.63 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.4.- PD5

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 3337 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.89 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.00 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.24 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.27 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.5.- PD6

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.18 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.06 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.27 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.25 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.6.- PD7

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.24 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.10 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.29 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.26 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.7.- PD8

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2921 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.01 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.91 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.31 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.28 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.8.- PD9

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 4611 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.56 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.29 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.41 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.9.- PD10

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 4094 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.44 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.96 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.72 \text{ N/mm}^2 \leq 0.76 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.57 \text{ N/mm}^2 \leq 0.84 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$60 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$222 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 5.10.- PD11

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 4240 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.61 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.37 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.46 \text{ N/mm}^2 \leq 0.89 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.39 \text{ N/mm}^2 \leq 0.97 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$102 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$322 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 5.11.- PD13

Perímetro del soporte: 925 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 4094 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.88 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.67 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.42 \text{ N/mm}^2 \leq 0.76 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.38 \text{ N/mm}^2 \leq 0.84 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$32 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$222 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 5.12.- PD14

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.81 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.42 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.42 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.13.- PD15

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.90 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.40 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.44 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.14.- PD16

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Perímetro crítico: 2927 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.48 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.17 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.45 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.36 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.15.- PD17

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.78 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.50 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.41 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.35 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.16.- PD19

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 3149 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.52 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.28 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.43 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.36 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.17.- PD20

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm





# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.76 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.45 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.41 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.34 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.18.- PD21

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.81 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.54 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.42 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.36 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.19.- PD22

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2927 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.49 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.27 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.46 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.39 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.20.- PD23

Perímetro del soporte: 2000 mm

Dimensiones del soporte: 60x40 cm

Perímetro crítico: 5954 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.82 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.77 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.27 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.26 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.21.- PD27

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2921 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.37 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.44 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.42 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.44 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.22.- PD28

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2907 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.42 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.40 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.44 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.43 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.23.- PD38

Perímetro del soporte: 1300 mm

Dimensiones del soporte: 30x35 cm

Perímetro crítico: 4504 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.79 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.77 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.23 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.22 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.24.- PD39

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 4454 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.88 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.84 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.24 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.23 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.25.- PD40

Perímetro del soporte: 1600 mm

Dimensiones del soporte: 40x60 cm

Perímetro crítico: 2667 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.29 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.74 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.18 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.44 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.26.- PD18

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.53 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.53 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.36 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.36 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 5.27.- PC41

Perímetro del soporte: 759 mm

Dimensiones del soporte: 240x30, 200x30, 200x30 (cm)

Perímetro crítico: 4102 mm

Perímetro de la armadura de refuerzo: 5692 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$4.58 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$4.50 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.85 \text{ N/mm}^2 \leq 1.37 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.83 \text{ N/mm}^2 \leq 1.45 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro de la armadura de refuerzo	Zona exterior a la armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.39 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro de la armadura de refuerzo	Zona exterior a la armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.38 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$65 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$58 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$75 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$172 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 6.- PC +13.90

### 6.1.- PC41

Perímetro del soporte: 832 mm

Dimensiones del soporte: 240x30, 200x30, 200x30 (cm)

Perímetro crítico: 4019 mm

Perímetro de la armadura de refuerzo: 5877 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$4.14 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$4.27 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.86 \text{ N/mm}^2 \leq 1.08 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.88 \text{ N/mm}^2 \leq 1.16 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro de la armadura de refuerzo	Zona exterior a la armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.40 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro de la armadura de refuerzo	Zona exterior a la armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.38 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$65 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$19 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$75 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$172 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 6.2.- PD1

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2341 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.72 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.02 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.28 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.39 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.3.- PD2

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2927 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.03 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.05 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.32 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.32 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.4.- PD3

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2997 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.11 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.05 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.31 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.5.- PD5

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2980 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.02 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.08 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.31 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.6.- PD6

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.16 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.01 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.27 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.24 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.7.- PD7

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.18 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.04 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.27 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.24 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.8.- PD8

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2927 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.96 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.85 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.30 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.26 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.9.- PD9

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 4487 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



## Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.47 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.18 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.39 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.31 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

### 6.10.- PD10

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 4095 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.11 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.63 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.62 \text{ N/mm}^2 \leq 0.76 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.48 \text{ N/mm}^2 \leq 0.84 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$39 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$222 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

### 6.11.- PD11

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm





# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.80 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.49 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.42 \text{ N/mm}^2 \leq 0.82 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.35 \text{ N/mm}^2 \leq 0.90 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$90 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$222 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 6.12.- PD13

Perímetro del soporte: 917 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 3571 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.36 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.23 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.35 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.32 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.13.- PD14

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.32 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.04 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.31 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.24 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.14.- PD15

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.41 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.08 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.25 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.15.- PD16

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2927 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.06 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.93 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.29 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.16.- PD17

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.65 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.38 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.38 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.32 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.17.- PD18

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.24 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.25 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.29 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.29 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.18.- PD19

Perímetro del soporte: 814 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2792 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.71 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.41 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.50 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.41 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.19.- PD20

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.59 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.31 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.37 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.30 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.20.- PD21

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.65 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.39 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.38 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.32 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.21.- PD22

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2919 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.39 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.27 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.43 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.39 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.22.- PD23

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.31 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.20 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.30 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.28 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.23.- PD27

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2927 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.16 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.06 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.36 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.33 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.24.- PD28

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2927 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.30 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.26 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.40 \text{ N/mm}^2 \leq 0.88 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.39 \text{ N/mm}^2 \leq 0.96 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$58 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$222 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 6.25.- PD38

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 4329 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.84 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.80 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.23 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.22 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.26.- PD39

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Perímetro crítico: 4329 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.85 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.88 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.24 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.24 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 6.27.- PD40

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2344 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.47 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.74 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.18 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.28 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.- P.CUBIERTA + 17.05

### 7.1.- PD1

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2538 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.32 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.36 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.11 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.13 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

### 7.2.- PD2

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2898 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.72 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.60 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.22 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.19 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.3.- PD3

Perímetro del soporte: 638 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2644 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.13 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.94 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.27 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.23 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.4.- PD4

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 3239 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.86 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.69 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.24 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.19 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.5.- PD5

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.69 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.52 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.16 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.12 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.6.- PD6

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.64 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.50 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.15 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.12 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.7.- PD7

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.73 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.56 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.17 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.13 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.8.- PD8

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2537 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm





# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.90 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.70 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.32 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.25 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.9.- PD9

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.13 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.84 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.26 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.19 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.10.- PD10

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 3824 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$2.04 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.50 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.64 \text{ N/mm}^2 \leq 0.78 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona con armadura transversal de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.47 \text{ N/mm}^2 \leq 0.86 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia libre entre dos barras aisladas consecutivas	$140 \text{ mm} \geq 20 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre la cara del soporte y el primer refuerzo de punzonamiento	$69 \text{ mm} \leq 158 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre perímetros de refuerzo transversal consecutivos	$150 \text{ mm} \leq 236 \text{ mm}$	Cumple
Armadura de refuerzo	Distancia entre dos refuerzos consecutivos en sentido perimetral	$222 \text{ mm} \leq 473 \text{ mm}$	Cumple

## 7.11.- PD11

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.07 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.86 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.25 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.20 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.12.- PD12

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.14 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.94 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.27 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.22 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.13.- PD13

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 4585 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.29 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.93 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.34 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.24 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.14.- PD14

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.21 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.89 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.28 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.21 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.15.- PD15

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 4149 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.45 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.06 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.42 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.31 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.16.- PD16

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2927 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.38 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.03 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.42 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.32 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.17.- PD17

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 3982 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.93 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.47 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.58 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.44 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.18.- PD18

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.00 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.84 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.23 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.20 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.19.- PD19

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.12 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.94 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.26 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.22 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.20.- PD20

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.09 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.85 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.25 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.20 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.21.- PD21

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.22 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.93 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.28 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.22 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.22.- PD22

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2919 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.30 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.04 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.40 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.32 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.23.- PD23

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 5154 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.19 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.90 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.28 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.21 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.24.- PD27

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2881 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.20 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.91 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.37 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.28 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.25.- PD28

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2887 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.31 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$1.01 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.41 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.31 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.26.- PD38

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 4731 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.42 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.36 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.11 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.09 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.27.- PD39

Perímetro del soporte: 1200 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 4731 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.54 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.45 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.14 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.11 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.28.- PD40

Perímetro del soporte: 900 mm

Dimensiones del soporte: 30x30 cm

Perímetro crítico: 2521 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$0.27 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.37 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.10 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.13 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple

## 7.29.- PC41

Perímetro del soporte: 1396 mm

Dimensiones del soporte: 240x30, 200x30, 200x30 (cm)

Perímetro crítico: 5228 mm

Canto útil de la losa: 31.5 cm



# Comprobaciones de punzonamiento

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Tipo	Comprobación	Resultado	Estado
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones persistentes)	$1.95 \text{ N/mm}^2 \leq 5.00 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro del soporte	Zona adyacente al soporte o carga (Situaciones sísmicas y accidentales)	$2.09 \text{ N/mm}^2 \leq 5.77 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones persistentes)	$0.52 \text{ N/mm}^2 \leq 0.60 \text{ N/mm}^2$	Cumple
Perímetro crítico	Zona sin armadura de punzonamiento (Situaciones sísmicas y accidentales)	$0.56 \text{ N/mm}^2 \leq 0.70 \text{ N/mm}^2$	Cumple



# Desplazamientos de pilares

Nombre Obra: 01.01.P.TFG\_MODULO-D

Fecha:01/06/20

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Producido por una versión educativa de CYPE

Situaciones persistentes o transitorias					
Pilar	Planta	Cota (m)	Desp. X (mm)	Desp. Y (mm)	Desp. Z (mm)
PD1	P.Cubierta +17.05	16.88	-6.50	-6.01	-2.95
	PC +13.90	13.73	-5.19	-5.21	-2.93
	PT +10.75	10.57	-3.80	-4.29	-2.84
	PS +7.60	7.42	-2.44	-3.34	-2.70
	PP +3.70	3.52	-0.89	-2.08	-2.43
	PB -0.10	-0.28	0.11	-0.86	-2.06
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.76
PD2	P.Cubierta +17.05	16.88	-6.50	-6.65	-3.69
	PC +13.90	13.73	-5.19	-5.76	-3.64
	PT +10.75	10.57	-3.80	-4.75	-3.51
	PS +7.60	7.42	-2.44	-3.70	-3.30
	PP +3.70	3.52	-0.89	-2.32	-2.89
	PB -0.10	-0.28	0.11	-1.00	-2.28
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.87
PD3	P.Cubierta +17.05	16.88	-6.50	-7.53	-3.61
	PC +13.90	13.73	-5.19	-6.51	-3.56
	PT +10.75	10.57	-3.80	-5.39	-3.43
	PS +7.60	7.42	-2.44	-4.20	-3.23
	PP +3.70	3.52	-0.89	-2.65	-2.85
	PB -0.10	-0.28	0.11	-1.22	-2.32
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.97
PD4	P.Cubierta +17.05	16.88	-6.51	-8.23	-3.31
	PC +13.90	13.73	-5.20	-7.11	-3.25
	PT +10.75	10.57	-3.79	-5.91	-3.18
	PS +7.60	7.42	-2.44	-4.63	-3.10
	PP +3.70	3.52	-0.90	-2.96	-2.85
	PB -0.10	-0.28	0.11	-1.36	-2.42
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.02
PD5	P.Cubierta +17.05	16.88	-6.54	-10.38	-4.71
	PC +13.90	13.73	-5.20	-9.02	-4.60
	PT +10.75	10.57	-3.79	-7.51	-4.41
	PS +7.60	7.42	-2.43	-5.82	-4.12
	PP +3.70	3.52	-0.90	-3.55	-3.49
	PB -0.10	-0.28	0.12	-1.58	-2.80
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.16
PD6	P.Cubierta +17.05	16.88	-6.53	-12.47	-5.35
	PC +13.90	13.73	-5.20	-10.86	-5.25
	PT +10.75	10.57	-3.79	-9.06	-4.98
	PS +7.60	7.42	-2.43	-6.97	-4.53
	PP +3.70	3.52	-0.90	-4.12	-3.74
	PB -0.10	-0.28	0.12	-1.79	-2.86
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.33
PD7	P.Cubierta +17.05	16.88	-6.53	-14.60	-5.57
	PC +13.90	13.73	-5.20	-12.74	-5.46
	PT +10.75	10.57	-3.79	-10.64	-5.17

# Desplazamientos de pilares

Nombre Obra: 01.01.P.TFG\_MODULO-D

Fecha:01/06/20

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Producido por una versión educativa de CYPE

Situaciones persistentes o transitorias					
Pilar	Planta	Cota (m)	Desp. X (mm)	Desp. Y (mm)	Desp. Z (mm)
	PS +7.60	7.42	-2.43	-8.15	-4.70
	PP +3.70	3.52	-0.90	-4.70	-3.88
	PB -0.10	-0.28	0.12	-2.00	-2.94
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.42
PD8	P.Cubierta +17.05	16.88	-6.53	-16.72	-4.20
	PC +13.90	13.73	-5.20	-14.61	-4.15
	PT +10.75	10.57	-3.79	-12.22	-4.03
	PS +7.60	7.42	-2.43	-9.32	-3.82
	PP +3.70	3.52	-0.90	-5.28	-3.45
	PB -0.10	-0.28	0.12	-2.22	-2.98
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.56
PD9	P.Cubierta +17.05	16.88	-6.61	-6.02	-4.93
	PC +13.90	13.73	-5.21	-5.22	-4.79
	PT +10.75	10.57	-3.77	-4.29	-4.48
	PS +7.60	7.42	-2.40	-3.34	-3.99
	PP +3.70	3.52	-0.91	-2.09	-3.37
	PB -0.10	-0.28	0.17	-0.86	-2.65
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.10
PD10	P.Cubierta +17.05	16.88	-6.61	-6.66	-5.87
	PC +13.90	13.73	-5.21	-5.77	-5.66
	PT +10.75	10.57	-3.77	-4.76	-5.24
	PS +7.60	7.42	-2.40	-3.71	-4.60
	PP +3.70	3.52	-0.91	-2.33	-3.76
	PB -0.10	-0.28	0.17	-1.00	-2.86
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.19
PD11	P.Cubierta +17.05	16.88	-6.61	-7.53	-5.59
	PC +13.90	13.73	-5.21	-6.51	-5.43
	PT +10.75	10.57	-3.77	-5.39	-5.03
	PS +7.60	7.42	-2.40	-4.20	-4.41
	PP +3.70	3.52	-0.91	-2.65	-3.65
	PB -0.10	-0.28	0.17	-1.21	-2.89
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.13
PD12	P.Cubierta +17.05	16.88	-6.62	-8.23	-4.48
	PC +13.90	13.73	-5.21	-7.12	-4.32
	PT +10.75	10.57	-3.77	-5.91	-4.04
	PS +7.60	7.42	-2.40	-4.63	-3.76
	PP +3.70	3.52	-0.92	-2.96	-3.23
	PB -0.10	-0.28	0.18	-1.36	-2.52
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.94
PD13	P.Cubierta +17.05	16.88	-6.65	-10.37	-5.46
	PC +13.90	13.73	-5.22	-9.01	-5.29
	PT +10.75	10.57	-3.76	-7.50	-4.97
	PS +7.60	7.42	-2.39	-5.81	-4.44
	PP +3.70	3.52	-0.92	-3.55	-3.74
	PB -0.10	-0.28	0.20	-1.58	-2.78

## Desplazamientos de pilares

Nombre Obra: 01.01.P.TFG\_MODULO-D

Fecha: 01/06/20

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Producido por una versión educativa de CYPE

Situaciones persistentes o transitorias					
Pilar	Planta	Cota (m)	Desp. X (mm)	Desp. Y (mm)	Desp. Z (mm)
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.01
PD14	P.Cubierta +17.05	16.88	-6.65	-12.47	-5.83
	PC +13.90	13.73	-5.22	-10.86	-5.65
	PT +10.75	10.57	-3.76	-9.06	-5.28
	PS +7.60	7.42	-2.39	-6.97	-4.64
	PP +3.70	3.52	-0.92	-4.12	-3.80
	PB -0.10	-0.28	0.20	-1.79	-2.97
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.22
PD15	P.Cubierta +17.05	16.88	-6.65	-14.60	-6.04
	PC +13.90	13.73	-5.22	-12.74	-5.83
	PT +10.75	10.57	-3.76	-10.64	-5.44
	PS +7.60	7.42	-2.39	-8.15	-4.76
	PP +3.70	3.52	-0.92	-4.70	-3.90
	PB -0.10	-0.28	0.20	-2.00	-2.88
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.24
PD16	P.Cubierta +17.05	16.88	-6.65	-16.72	-4.77
	PC +13.90	13.73	-5.22	-14.61	-4.68
	PT +10.75	10.57	-3.76	-12.21	-4.51
	PS +7.60	7.42	-2.39	-9.32	-4.24
	PP +3.70	3.52	-0.92	-5.28	-3.75
	PB -0.10	-0.28	0.20	-2.22	-3.14
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.52
PD17	P.Cubierta +17.05	16.88	-6.98	-6.60	-6.60
	PC +13.90	13.73	-5.39	-5.71	-6.35
	PT +10.75	10.57	-3.83	-4.71	-5.86
	PS +7.60	7.00	-2.41	-3.67	-5.28
	PP +3.70	3.52	-1.01	-2.30	-4.80
	PB -0.10	-0.28	-0.42	-0.99	-4.01
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-3.10
PD18	P.Cubierta +17.05	16.88	-6.98	-7.52	-5.51
	PC +13.90	13.73	-5.39	-6.50	-5.38
	PT +10.75	10.57	-3.83	-5.38	-5.09
	PS +7.60	7.42	-2.41	-4.19	-4.63
	PP +3.70	3.52	-1.01	-2.65	-4.01
	PB -0.10	-0.28	-0.42	-1.21	-3.21
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.44
PD19	P.Cubierta +17.05	16.88	-6.92	-10.35	-4.23
	PC +13.90	13.73	-5.35	-8.98	-4.06
	PT +10.75	10.57	-3.80	-7.48	-3.77
	PS +7.60	7.42	-2.39	-5.81	-3.33
	PP +3.70	3.52	-1.00	-3.55	-2.72
	PB -0.10	-0.28	-0.39	-1.58	-2.22
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.83
PD20	P.Cubierta +17.05	16.88	-6.92	-12.47	-5.48
	PC +13.90	13.73	-5.35	-10.86	-5.31

# Desplazamientos de pilares

Nombre Obra: 01.01.P.TFG\_MODULO-D

Fecha:01/06/20

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Producido por una versión educativa de CYPE

Situaciones persistentes o transitorias					
Pilar	Planta	Cota (m)	Desp. X (mm)	Desp. Y (mm)	Desp. Z (mm)
	PT +10.75	10.57	-3.80	-9.06	-4.92
	PS +7.60	7.42	-2.39	-6.97	-4.28
	PP +3.70	3.52	-1.00	-4.12	-3.46
	PB -0.10	-0.28	-0.39	-1.79	-2.51
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.00
PD21	P.Cubierta +17.05	16.88	-6.92	-14.60	-5.88
	PC +13.90	13.73	-5.35	-12.74	-5.70
	PT +10.75	10.57	-3.80	-10.64	-5.29
	PS +7.60	7.42	-2.39	-8.15	-4.63
	PP +3.70	3.52	-1.00	-4.70	-3.76
	PB -0.10	-0.28	-0.39	-2.00	-2.88
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.04
PD22	P.Cubierta +17.05	16.88	-6.92	-16.72	-4.76
	PC +13.90	13.73	-5.35	-14.61	-4.68
	PT +10.75	10.57	-3.80	-12.21	-4.50
	PS +7.60	7.42	-2.39	-9.32	-4.21
	PP +3.70	3.52	-1.00	-5.28	-3.72
	PB -0.10	-0.28	-0.39	-2.22	-3.06
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.38
PD23	P.Cubierta +17.05	16.88	-7.32	-6.54	-6.48
	PC +13.90	13.73	-5.62	-5.67	-6.32
	PT +10.75	10.57	-4.09	-4.67	-6.00
	PS +7.60	7.15	-2.80	-3.64	-5.51
	PP +3.70	3.52	-1.42	-2.28	-4.91
	PB -0.10	-0.28	-0.57	-0.97	-4.22
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-4.07
PD24	PP +3.70	3.52	-1.20	-3.54	-2.51
	PB -0.10	-0.28	-0.49	-1.57	-2.15
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.55
PD25	PP +3.70	3.52	-1.20	-4.12	-2.40
	PB -0.10	-0.28	-0.49	-1.79	-2.12
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.60
PD26	PP +3.70	3.52	-1.20	-4.70	-2.52
	PB -0.10	-0.28	-0.49	-2.00	-2.19
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.61
PD27	P.Cubierta +17.05	16.88	-8.28	-6.54	-6.87
	PC +13.90	13.73	-6.75	-5.67	-6.78
	PT +10.75	10.57	-5.20	-4.67	-6.61
	PS +7.60	7.42	-3.62	-3.64	-6.34
	PP +3.70	3.52	-1.84	-2.28	-5.86
	PB -0.10	-0.28	-0.72	-0.97	-5.27
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-5.09
PD28	P.Cubierta +17.05	16.88	-8.28	-7.52	-4.65
	PC +13.90	13.73	-6.75	-6.51	-4.56
	PT +10.75	10.57	-5.20	-5.38	-4.35

## Desplazamientos de pilares

Nombre Obra: 01.01.P.TFG\_MODULO-D

Fecha: 01/06/20

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Producido por una versión educativa de CYPE

Situaciones persistentes o transitorias					
Pilar	Planta	Cota (m)	Desp. X (mm)	Desp. Y (mm)	Desp. Z (mm)
	PS +7.60	7.42	-3.62	-4.19	-4.01
	PP +3.70	3.52	-1.84	-2.65	-3.43
	PB -0.10	-0.28	-0.72	-1.21	-2.86
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.18
PD29	PP +3.70	3.52	-1.84	-3.46	-2.47
	PB -0.10	-0.45	-0.72	-1.55	-2.08
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.51
PD30	PP +3.70	3.52	-1.79	-4.32	-1.84
	PB -0.10	-0.28	-0.70	-1.86	-1.56
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.03
PD31	PP +3.70	3.52	-1.79	-4.64	-1.73
	PB -0.10	-0.28	-0.70	-1.98	-1.45
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-0.99
PD32	PP +3.70	3.52	-1.77	-5.21	-1.53
	PB -0.10	-0.28	-0.69	-2.19	-1.34
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.02
PD33	PS +7.60	7.42	-2.44	-3.13	-1.83
	PP +3.70	3.52	-0.89	-1.94	-1.80
	PB -0.10	-0.10	0.11	-0.78	-1.75
PD34	PS +7.60	7.42	-2.40	-3.11	-2.48
	PP +3.70	3.52	-0.91	-1.93	-2.37
	PB -0.10	-0.10	0.17	-0.77	-2.29
PD35	PS +7.60	7.00	-2.41	-3.07	-4.40
	PP +3.70	3.52	-1.01	-1.91	-4.08
	PB -0.10	-0.10	-0.42	-0.76	-3.84
PD36	PS +7.60	7.15	-2.80	-3.05	-4.96
	PP +3.70	3.52	-1.42	-1.89	-4.76
	PB -0.10	-0.10	-0.57	-0.75	-4.63
PD37	PS +7.60	7.42	-3.61	-3.03	-5.54
	PP +3.70	3.52	-1.83	-1.88	-5.47
	PB -0.10	-0.10	-0.72	-0.74	-5.40
PD38	P.Cubierta +17.05	16.88	-6.98	-6.01	-7.95
	PC +13.90	13.73	-5.39	-5.21	-7.86
	PT +10.75	10.57	-3.83	-4.29	-7.64
	PS +7.60	7.60	-2.41	-3.34	-7.28
PD39	P.Cubierta +17.05	16.88	-7.32	-6.01	-8.53
	PC +13.90	13.73	-5.62	-5.21	-8.48
	PT +10.75	10.57	-4.09	-4.29	-8.36
	PS +7.60	7.60	-2.80	-3.34	-8.17
PD40	P.Cubierta +17.05	16.88	-8.28	-6.01	-10.86
	PC +13.90	13.73	-6.75	-5.21	-10.85
	PT +10.75	10.57	-5.20	-4.29	-10.83
	PS +7.60	7.60	-3.62	-3.34	-10.79
PD41	PP +3.70	3.52	-2.37	-4.97	-1.63
	PB -0.10	-0.45	-0.91	-2.10	-1.54

# Desplazamientos de pilares

Nombre Obra: 01.01.P.TFG\_MODULO-D

Fecha:01/06/20

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Situaciones persistentes o transitorias					
Pilar	Planta	Cota (m)	Desp. X (mm)	Desp. Y (mm)	Desp. Z (mm)
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.41
PDC1	PB -0.10	-0.28	-0.51	-1.35	-2.61
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.19
PDC2	PB -0.10	-0.28	-0.72	-1.33	-1.45
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.33

Situaciones sísmicas <sup>(1)</sup>					
Pilar	Planta	Cota (m)	Desp. X (mm)	Desp. Y (mm)	Desp. Z (mm)
PD1	P.Cubierta +17.05	16.88	-48.90	-61.53	-4.49
	PC +13.90	13.73	-39.51	-50.71	-4.46
	PT +10.75	10.57	-29.55	-38.97	-4.35
	PS +7.60	7.42	-19.31	-25.96	-4.15
	PP +3.70	3.52	-7.42	-9.84	-3.77
	PB -0.10	-0.28	0.53	-1.83	-3.30
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.90
PD2	P.Cubierta +17.05	16.88	-48.90	-53.36	-4.95
	PC +13.90	13.73	-39.51	-43.87	-4.89
	PT +10.75	10.57	-29.55	-33.71	-4.74
	PS +7.60	7.42	-19.31	-22.74	-4.47
	PP +3.70	3.52	-7.42	-9.42	-3.95
	PB -0.10	-0.28	0.53	-2.30	-3.22
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.71
PD3	P.Cubierta +17.05	16.88	-48.89	-43.40	-4.54
	PC +13.90	13.73	-39.50	-35.60	-4.49
	PT +10.75	10.57	-29.54	-27.48	-4.33
	PS +7.60	7.42	-19.31	-19.10	-4.09
	PP +3.70	3.52	-7.42	-9.62	-3.62
	PB -0.10	-0.28	0.53	-3.27	-2.98
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.60
PD4	P.Cubierta +17.05	16.88	-48.77	-39.97	-3.96
	PC +13.90	13.73	-39.38	-32.88	-3.90
	PT +10.75	10.57	-29.45	-25.66	-3.82
	PS +7.60	7.42	-19.28	-18.45	-3.70
	PP +3.70	3.52	-7.48	-10.26	-3.39
	PB -0.10	-0.28	0.60	-3.94	-2.88
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.45
PD5	P.Cubierta +17.05	16.88	-48.56	-38.37	-5.01
	PC +13.90	13.73	-39.19	-32.06	-4.91
	PT +10.75	10.57	-29.31	-25.68	-4.69
	PS +7.60	7.42	-19.23	-19.21	-4.37
	PP +3.70	3.52	-7.57	-11.43	-3.69
	PB -0.10	-0.28	0.71	-4.97	-2.94
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.33
PD6	P.Cubierta +17.05	16.88	-48.57	-40.77	-5.70

Producido por una versión educativa de CYPE

# Desplazamientos de pilares

Nombre Obra: 01.01.P.TFG\_MODULO-D

Fecha:01/06/20

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Producido por una versión educativa de CYPE

Situaciones sísmicas <sup>(1)</sup>					
Pilar	Planta	Cota (m)	Desp. X (mm)	Desp. Y (mm)	Desp. Z (mm)
	PC +13.90	13.73	-39.20	-34.64	-5.61
	PT +10.75	10.57	-29.31	-28.30	-5.32
	PS +7.60	7.42	-19.23	-21.49	-4.85
	PP +3.70	3.52	-7.57	-12.98	-4.03
	PB -0.10	-0.28	0.70	-5.95	-3.11
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.65
PD7	P.Cubierta +17.05	16.88	-48.57	-46.61	-6.19
	PC +13.90	13.73	-39.20	-39.99	-6.08
	PT +10.75	10.57	-29.31	-32.93	-5.79
	PS +7.60	7.42	-19.23	-24.90	-5.31
	PP +3.70	3.52	-7.57	-14.77	-4.45
	PB -0.10	-0.28	0.70	-6.97	-3.49
PD8	P.Cubierta +17.05	16.88	-48.57	-54.79	-5.48
	PC +13.90	13.73	-39.20	-47.11	-5.43
	PT +10.75	10.57	-29.31	-38.79	-5.28
	PS +7.60	7.42	-19.23	-29.00	-5.03
	PP +3.70	3.52	-7.57	-16.67	-4.60
	PB -0.10	-0.28	0.70	-7.98	-4.06
PD9	P.Cubierta +17.05	16.88	-47.96	-61.37	-5.50
	PC +13.90	13.73	-38.60	-50.58	-5.35
	PT +10.75	10.57	-28.88	-38.87	-4.99
	PS +7.60	7.42	-19.12	-25.90	-4.41
	PP +3.70	3.52	-7.94	-9.83	-3.69
	PB -0.10	-0.28	1.12	-1.84	-2.91
PD10	P.Cubierta +17.05	16.88	-47.96	-53.21	-5.98
	PC +13.90	13.73	-38.60	-43.74	-5.77
	PT +10.75	10.57	-28.88	-33.62	-5.36
	PS +7.60	7.42	-19.12	-22.68	-4.71
	PP +3.70	3.52	-7.94	-9.41	-3.85
	PB -0.10	-0.28	1.12	-2.32	-2.93
PD11	P.Cubierta +17.05	16.88	-47.96	-43.40	-5.83
	PC +13.90	13.73	-38.60	-35.60	-5.64
	PT +10.75	10.57	-28.88	-27.48	-5.22
	PS +7.60	7.42	-19.12	-19.10	-4.58
	PP +3.70	3.52	-7.94	-9.62	-3.78
	PB -0.10	-0.28	1.12	-3.27	-3.00
PD12	P.Cubierta +17.05	16.88	-47.89	-39.96	-4.85
	PC +13.90	13.73	-38.54	-32.88	-4.65
	PT +10.75	10.57	-28.83	-25.66	-4.34
	PS +7.60	7.42	-19.11	-18.45	-4.03

# Desplazamientos de pilares

Nombre Obra: 01.01.P.TFG\_MODULO-D

Fecha:01/06/20

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Producido por una versión educativa de CYPE

Situaciones sísmicas <sup>(1)</sup>					
Pilar	Planta	Cota (m)	Desp. X (mm)	Desp. Y (mm)	Desp. Z (mm)
	PP +3.70	3.52	-7.98	-10.26	-3.45
	PB -0.10	-0.28	1.18	-3.94	-2.68
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.06
PD13	P.Cubierta +17.05	16.88	-47.72	-38.37	-5.50
	PC +13.90	13.73	-38.36	-32.06	-5.35
	PT +10.75	10.57	-28.70	-25.68	-5.04
	PS +7.60	7.42	-19.09	-19.20	-4.49
	PP +3.70	3.52	-8.14	-11.41	-3.80
	PB -0.10	-0.28	1.33	-4.96	-2.82
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.06
PD14	P.Cubierta +17.05	16.88	-47.73	-40.77	-6.04
	PC +13.90	13.73	-38.36	-34.64	-5.86
	PT +10.75	10.57	-28.71	-28.30	-5.49
	PS +7.60	7.42	-19.09	-21.49	-4.82
	PP +3.70	3.52	-8.12	-12.98	-3.97
	PB -0.10	-0.28	1.32	-5.95	-3.12
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.36
PD15	P.Cubierta +17.05	16.88	-47.73	-46.60	-6.25
	PC +13.90	13.73	-38.36	-39.98	-6.05
	PT +10.75	10.57	-28.71	-32.93	-5.66
	PS +7.60	7.42	-19.09	-24.90	-4.97
	PP +3.70	3.52	-8.13	-14.76	-4.13
	PB -0.10	-0.28	1.32	-6.97	-3.04
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.40
PD16	P.Cubierta +17.05	16.88	-47.73	-54.79	-5.37
	PC +13.90	13.73	-38.36	-47.11	-5.28
	PT +10.75	10.57	-28.71	-38.79	-5.09
	PS +7.60	7.42	-19.09	-28.99	-4.77
	PP +3.70	3.52	-8.14	-16.67	-4.20
	PB -0.10	-0.28	1.34	-7.98	-3.49
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.79
PD17	P.Cubierta +17.05	16.88	-47.80	-54.00	-6.91
	PC +13.90	13.73	-38.24	-44.40	-6.68
	PT +10.75	10.57	-28.68	-34.12	-6.19
	PS +7.60	7.00	-19.46	-22.98	-5.61
	PP +3.70	3.52	-9.41	-9.44	-5.11
	PB -0.10	-0.28	-2.46	-2.26	-4.28
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-3.32
PD18	P.Cubierta +17.05	16.88	-47.80	-43.47	-7.93
	PC +13.90	13.73	-38.24	-35.66	-7.72
	PT +10.75	10.57	-28.68	-27.52	-7.28
	PS +7.60	7.42	-19.46	-19.12	-6.55
	PP +3.70	3.52	-9.41	-9.62	-5.57
	PB -0.10	-0.28	-2.46	-3.26	-4.27
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-3.10



# Desplazamientos de pilares

Nombre Obra: 01.01.P.TFG\_MODULO-D

Fecha:01/06/20

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Producido por una versión educativa de CYPE

Situaciones sísmicas <sup>(1)</sup>					
Pilar	Planta	Cota (m)	Desp. X (mm)	Desp. Y (mm)	Desp. Z (mm)
PD19	P.Cubierta +17.05	16.88	-47.58	-38.36	-4.47
	PC +13.90	13.73	-38.07	-32.05	-4.26
	PT +10.75	10.57	-28.54	-25.66	-3.94
	PS +7.60	7.42	-19.33	-19.20	-3.53
	PP +3.70	3.52	-9.25	-11.42	-2.91
	PB -0.10	-0.28	-2.33	-4.98	-2.44
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.01
PD20	P.Cubierta +17.05	16.88	-47.58	-40.77	-5.70
	PC +13.90	13.73	-38.07	-34.64	-5.53
	PT +10.75	10.57	-28.54	-28.30	-5.12
	PS +7.60	7.42	-19.33	-21.49	-4.45
	PP +3.70	3.52	-9.25	-12.98	-3.58
	PB -0.10	-0.28	-2.33	-5.95	-2.59
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.06
PD21	P.Cubierta +17.05	16.88	-47.58	-46.61	-6.15
	PC +13.90	13.73	-38.07	-39.98	-5.96
	PT +10.75	10.57	-28.54	-32.93	-5.53
	PS +7.60	7.42	-19.33	-24.90	-4.83
	PP +3.70	3.52	-9.25	-14.77	-3.91
	PB -0.10	-0.28	-2.33	-6.97	-2.99
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.11
PD22	P.Cubierta +17.05	16.88	-47.58	-54.79	-5.36
	PC +13.90	13.73	-38.07	-47.11	-5.27
	PT +10.75	10.57	-28.54	-38.79	-5.07
	PS +7.60	7.42	-19.33	-28.99	-4.74
	PP +3.70	3.52	-9.25	-16.67	-4.16
	PB -0.10	-0.28	-2.33	-7.98	-3.40
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.64
PD23	P.Cubierta +17.05	16.88	-49.66	-54.72	-7.12
	PC +13.90	13.73	-39.63	-45.00	-6.95
	PT +10.75	10.57	-29.60	-34.58	-6.62
	PS +7.60	7.15	-20.30	-23.26	-6.11
	PP +3.70	3.52	-10.36	-9.47	-5.47
	PB -0.10	-0.28	-3.15	-2.21	-4.72
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-4.55
PD24	PP +3.70	3.52	-9.84	-11.40	-2.73
	PB -0.10	-0.28	-2.78	-4.95	-2.33
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.68
PD25	PP +3.70	3.52	-9.84	-12.98	-2.54
	PB -0.10	-0.28	-2.78	-5.95	-2.25
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.68
PD26	PP +3.70	3.52	-9.84	-14.76	-2.66
	PB -0.10	-0.28	-2.78	-6.97	-2.30
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.68
PD27	P.Cubierta +17.05	16.88	-55.91	-54.71	-9.09

## Desplazamientos de pilares

Nombre Obra: 01.01.P.TFG\_MODULO-D

Fecha: 01/06/20

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Producido por una versión educativa de CYPE

Situaciones sísmicas <sup>(1)</sup>					
Pilar	Planta	Cota (m)	Desp. X (mm)	Desp. Y (mm)	Desp. Z (mm)
	PC +13.90	13.73	-44.86	-44.99	-9.00
	PT +10.75	10.57	-33.75	-34.57	-8.78
	PS +7.60	7.42	-22.71	-23.26	-8.42
	PP +3.70	3.52	-11.32	-9.47	-7.80
	PB -0.10	-0.28	-3.86	-2.21	-7.05
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-6.81
PD28	P.Cubierta +17.05	16.88	-55.91	-43.47	-5.59
	PC +13.90	13.73	-44.86	-35.66	-5.49
	PT +10.75	10.57	-33.75	-27.52	-5.24
	PS +7.60	7.42	-22.71	-19.12	-4.83
	PP +3.70	3.52	-11.31	-9.62	-4.05
	PB -0.10	-0.28	-3.85	-3.26	-3.35
PD29	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.56
	PP +3.70	3.52	-11.32	-11.20	-2.52
	PB -0.10	-0.45	-3.86	-4.81	-2.12
PD30	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.54
	PP +3.70	3.52	-11.20	-13.57	-1.90
	PB -0.10	-0.28	-3.77	-6.30	-1.61
PD31	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.06
	PP +3.70	3.52	-11.20	-14.57	-1.75
	PB -0.10	-0.28	-3.77	-6.86	-1.47
PD32	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.00
	PP +3.70	3.52	-11.16	-16.45	-1.63
	PB -0.10	-0.28	-3.74	-7.87	-1.44
PD33	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.09
	PS +7.60	7.42	-19.31	-27.96	-3.39
	PP +3.70	3.52	-7.42	-10.18	-3.34
PD34	PB -0.10	-0.10	0.53	-1.64	-3.25
	PS +7.60	7.42	-19.12	-28.15	-3.22
	PP +3.70	3.52	-7.94	-10.21	-3.11
PD35	PB -0.10	-0.10	1.12	-1.63	-3.02
	PS +7.60	7.00	-19.46	-28.53	-5.24
	PP +3.70	3.52	-9.41	-10.28	-4.99
PD36	PB -0.10	-0.10	-2.46	-1.60	-4.81
	PS +7.60	7.15	-20.30	-28.72	-6.70
	PP +3.70	3.52	-10.35	-10.32	-6.54
PD37	PB -0.10	-0.10	-3.15	-1.59	-6.43
	PS +7.60	7.42	-22.67	-28.90	-8.25
	PP +3.70	3.52	-11.31	-10.35	-8.17
PD38	PB -0.10	-0.10	-3.85	-1.60	-8.09
	P.Cubierta +17.05	16.88	-47.80	-61.53	-9.27
	PC +13.90	13.73	-38.24	-50.71	-9.18
PD39	PT +10.75	10.57	-28.68	-38.97	-8.95
	PS +7.60	7.60	-19.46	-25.96	-8.56
PD39	P.Cubierta +17.05	16.88	-49.65	-61.53	-10.29

## Desplazamientos de pilares

Nombre Obra: 01.01.P.TFG\_MODULO-D

Fecha: 01/06/20

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Situaciones sísmicas <sup>(1)</sup>					
Pilar	Planta	Cota (m)	Desp. X (mm)	Desp. Y (mm)	Desp. Z (mm)
	PC +13.90	13.73	-39.63	-50.71	-10.23
	PT +10.75	10.57	-29.60	-38.97	-10.07
	PS +7.60	7.60	-20.30	-25.96	-9.82
PD40	P.Cubierta +17.05	16.88	-55.91	-61.53	-15.10
	PC +13.90	13.73	-44.85	-50.71	-15.10
	PT +10.75	10.57	-33.74	-38.97	-15.06
	PS +7.60	7.60	-22.70	-25.96	-15.00
PD41	PP +3.70	3.52	-12.58	-15.65	-1.84
	PB -0.10	-0.45	-4.77	-7.44	-1.75
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.62
PDC1	PB -0.10	-0.28	-2.86	-3.92	-3.48
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-2.92
PDC2	PB -0.10	-0.28	-3.86	-3.81	-1.59
	PSot - 3.75	-3.75	0.00	0.00	-1.47
Notas: <sup>(1)</sup> Los desplazamientos están mayorados por la ductilidad.					

## ÍNDICE

1.- DATOS GENERALES.....	2
2.- NÚCLEOS DE ESCALERA.....	2
2.1.- Sotano-PB.....	2
2.1.1.- Geometría.....	2
2.1.2.- Cargas.....	2
2.1.3.- Tramos.....	2
2.2.- PB.....	4
2.2.1.- Geometría.....	4
2.2.2.- Cargas.....	4
2.2.3.- Tramos.....	4
2.3.- PP.....	6
2.3.1.- Geometría.....	6
2.3.2.- Cargas.....	6
2.3.3.- Tramos.....	6
2.4.- PS.....	8
2.4.1.- Geometría.....	8
2.4.2.- Cargas.....	8
2.4.3.- Tramos.....	9
2.5.- PT.....	10
2.5.1.- Geometría.....	10
2.5.2.- Cargas.....	11
2.5.3.- Tramos.....	11



## 1.- DATOS GENERALES

- Hormigón: HA-25,  $Y_c=1.5$
- Acero: B 500 S,  $Y_s=1.15$
- Recubrimiento geométrico: 3.0 cm

## Acciones

- CTE
- Cota de nieve: Altitud inferior o igual a 1000 m

## 2.- NÚCLEOS DE ESCALERA

### 2.1.- Sotano-PB

#### 2.1.1.- Geometría

- Ámbito: 1.550 m
- Huella: 0.300 m
- Contrahuella: 0.190 m
- Peldañado: Realizado con ladrillo

#### 2.1.2.- Cargas

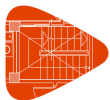
- Peso propio: 3.68 kN/m<sup>2</sup>
- Peldañado: 1.26 kN/m<sup>2</sup>
- Barandillas: 3.00 kN/m
- Solado: 1.00 kN/m<sup>2</sup>
- Sobrecarga de uso: 3.00 kN/m<sup>2</sup>

#### 2.1.3.- Tramos

##### 2.1.3.1.- Sotano-PB

##### 2.1.3.1.1.- Geometría

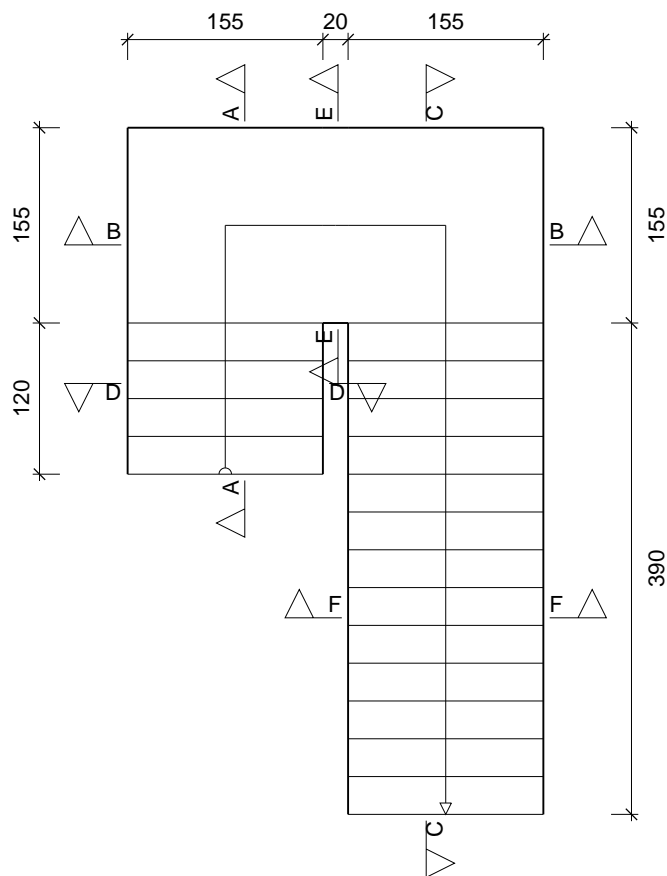
- Planta final: PB -0.10
- Planta inicial: PSot - 3.75
- Espesor: 0.15 m
- Huella: 0.300 m
- Contrahuella: 0.190 m
- Nº de escalones: 19
- Desnivel que salva: 3.61 m
- Meseta sin apoyos



# Listado de escaleras

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20



Producido por una versión educativa de CYPE

## 2.1.3.1.2.- Resultados

Armadura			
Sección	Tipo	Superior	Inferior
A-A	Longitudinal	Ø12c/15	Ø12c/15
B-B	Longitudinal	Ø12c/15	Ø12c/15
C-C	Longitudinal	Ø12c/15	Ø12c/15
D-D	Transversal	Ø8c/20	Ø8c/20
E-E	Transversal	Ø12c/15	Ø12c/15
F-F	Transversal	Ø8c/20	Ø8c/20

Reacciones (kN/m)			
Posición	Peso propio	Cargas muertas	Sobrecarga de uso
Arranque	15.8	17.0	11.5
Entrega	18.7	19.6	13.8



# Listado de escaleras

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

## 2.1.3.1.3.- Medición

Medición						
Sección	Cara	Diámetro	Número	Longitud (m)	Total (m)	Peso (kg)
A-A	Superior	Ø12	11	3.74	41.14	36.5
A-A	Inferior	Ø12	11	2.92	32.12	28.5
A-A	Inferior	Ø12	11	1.65	18.15	16.1
B-B	Superior	Ø12	11	3.38	37.18	33.0
B-B	Inferior	Ø12	11	3.38	37.18	33.0
C-C	Superior	Ø12	11	2.00	22.00	19.5
C-C	Superior	Ø12	11	5.72	62.92	55.9
C-C	Inferior	Ø12	11	6.99	76.89	68.3
D-D	Superior	Ø8	9	1.65	14.85	5.9
D-D	Inferior	Ø8	10	1.65	16.50	6.5
E-E	Superior	Ø12	1	1.59	1.59	1.4
E-E	Inferior	Ø12	1	1.59	1.59	1.4
F-F	Superior	Ø8	24	1.65	39.60	15.6
F-F	Inferior	Ø8	23	1.65	37.95	15.0
					Total + 10 %	370.3

- Volumen de hormigón: 2.17 m<sup>3</sup>
- Superficie: 14.5 m<sup>2</sup>
- Cuantía volumétrica: 170.6 kg/m<sup>3</sup>
- Cuantía superficial: 25.6 kg/m<sup>2</sup>

## 2.2.- PB

### 2.2.1.- Geometría

- Ámbito: 1.550 m
- Huella: 0.280 m
- Contrahuella: 0.175 m
- Peldañado: Realizado con ladrillo

### 2.2.2.- Cargas

- Peso propio: 4.41 kN/m<sup>2</sup>
- Peldañado: 1.16 kN/m<sup>2</sup>
- Barandillas: 3.00 kN/m
- Solado: 1.00 kN/m<sup>2</sup>
- Sobrecarga de uso: 3.00 kN/m<sup>2</sup>

### 2.2.3.- Tramos

#### 2.2.3.1.- PB

##### 2.2.3.1.1.- Geometría

- Planta final: PP +3.70
- Planta inicial: PB -0.10
- Espesor: 0.18 m
- Huella: 0.280 m

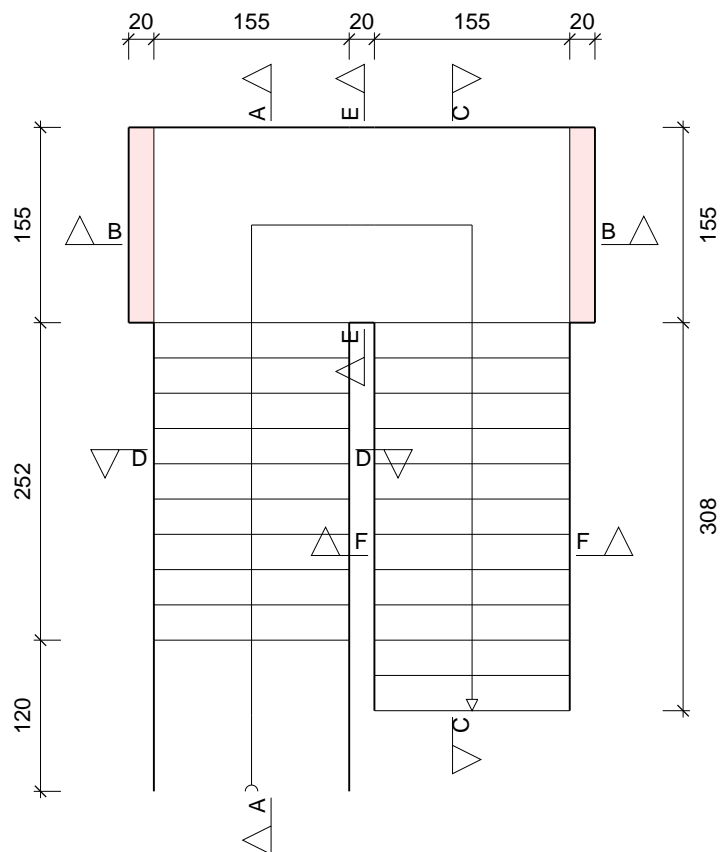


# Listado de escaleras

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

- Contrahuella: 0.175 m
- N° de escalones: 22
- Desnivel que salva: 3.85 m
- Apoyo de las mesetas: Muro de fábrica (Anchura: 0.20 m)



Producido por una versión educativa de CYPE

## 2.2.3.1.2.- Resultados

Armadura			
Sección	Tipo	Superior	Inferior
A-A	Longitudinal	Ø8c/20	Ø10c/10
B-B	Longitudinal	Ø8c/20	Ø10c/10
C-C	Longitudinal	Ø8c/20	Ø10c/10
D-D	Transversal	Ø8c/20	Ø8c/20
E-E	Transversal	Ø8c/20	Ø10c/10
F-F	Transversal	Ø8c/20	Ø8c/20

Reacciones (kN/m)			
Posición	Peso propio	Cargas muertas	Sobrecarga de uso
Arranque	7.7	6.2	4.9
Meseta	25.9	14.7	10.7
Meseta	26.0	14.7	10.8
Entrega	7.0	6.5	4.1





# Listado de escaleras

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

## 2.2.3.1.3.- Medición

Medición						
Sección	Cara	Diámetro	Número	Longitud (m)	Total (m)	Peso (kg)
A-A	Superior	Ø8	9	2.16	19.44	7.7
A-A	Superior	Ø8	9	5.10	45.90	18.1
A-A	Inferior	Ø10	16	5.57	89.12	54.9
A-A	Inferior	Ø10	16	1.76	28.16	17.4
B-B	Superior	Ø8	9	4.15	37.35	14.7
B-B	Inferior	Ø10	16	4.15	66.40	40.9
B-B	Superior	Ø8	2	1.46	2.92	1.2
B-B	Inferior	Ø8	2	1.46	2.92	1.2
C-C	Superior	Ø8	9	2.10	18.90	7.5
C-C	Superior	Ø8	9	4.75	42.75	16.9
C-C	Inferior	Ø10	16	6.09	97.44	60.1
D-D	Superior	Ø8	23	1.71	39.33	15.5
D-D	Inferior	Ø8	24	1.71	41.04	16.2
E-E	Superior	Ø8	1	1.67	1.67	0.7
E-E	Inferior	Ø10	2	1.67	3.34	2.1
F-F	Superior	Ø8	19	1.71	32.49	12.8
F-F	Inferior	Ø8	19	1.71	32.49	12.8
					Total + 10 %	330.6

- Volumen de hormigón: 3.21 m<sup>3</sup>
- Superficie: 17.2 m<sup>2</sup>
- Cuantía volumétrica: 103.0 kg/m<sup>3</sup>
- Cuantía superficial: 19.2 kg/m<sup>2</sup>

## 2.3.- PP

### 2.3.1.- Geometría

- Ámbito: 1.650 m
- Huella: 0.280 m
- Contrahuella: 0.173 m
- Peldañado: Realizado con ladrillo

### 2.3.2.- Cargas

- Peso propio: 4.91 kN/m<sup>2</sup>
- Peldañado: 1.16 kN/m<sup>2</sup>
- Barandillas: 3.00 kN/m
- Solado: 1.00 kN/m<sup>2</sup>
- Sobrecarga de uso: 3.00 kN/m<sup>2</sup>

### 2.3.3.- Tramos

#### 2.3.3.1.- PB

##### 2.3.3.1.1.- Geometría

- Planta final: PS +7.60

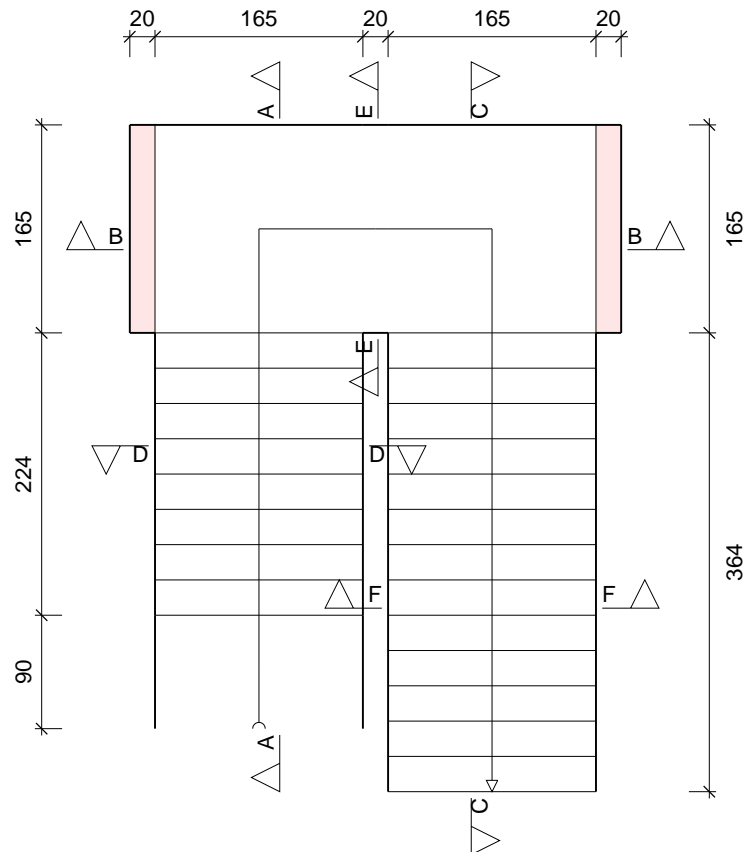


# Listado de escaleras

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

- Planta inicial: PP +3.70
- Espesor: 0.20 m
- Huella: 0.280 m
- Contrahuella: 0.173 m
- N° de escalones: 23
- Desnivel que salva: 3.98 m
- Apoyo de las mesetas: Muro de fábrica (Anchura: 0.20 m)



Producido por una versión educativa de CYPE

## 2.3.3.1.2.- Resultados

Armadura			
Sección	Tipo	Superior	Inferior
A-A	Longitudinal	Ø8c/20	Ø10c/10
B-B	Longitudinal	Ø8c/20	Ø10c/10
C-C	Longitudinal	Ø8c/20	Ø10c/10
D-D	Transversal	Ø8c/20	Ø8c/20
E-E	Transversal	Ø8c/20	Ø10c/10
F-F	Transversal	Ø8c/20	Ø8c/20

Reacciones (kN/m)			
Posición	Peso propio	Cargas muertas	Sobrecarga de uso
Arranque	8.9	6.4	5.0
Meseta	27.6	14.5	10.8
Meseta	26.6	13.6	10.4



# Listado de escaleras

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

Reacciones (kN/m)			
Posición	Peso propio	Cargas muertas	Sobrecarga de uso
Entrega	9.1	7.3	4.9

## 2.3.3.1.3.- Medición

Medición						
Sección	Cara	Diámetro	Número	Longitud (m)	Total (m)	Peso (kg)
A-A	Superior	Ø8	9	1.90	17.10	6.7
A-A	Superior	Ø8	9	4.92	44.28	17.5
A-A	Inferior	Ø10	17	4.97	84.49	52.1
A-A	Inferior	Ø10	17	1.92	32.64	20.1
B-B	Superior	Ø8	9	4.39	39.51	15.6
B-B	Inferior	Ø10	17	4.39	74.63	46.0
B-B	Superior	Ø8	2	1.56	3.12	1.2
B-B	Inferior	Ø8	2	1.56	3.12	1.2
C-C	Superior	Ø8	9	2.26	20.34	8.0
C-C	Superior	Ø8	9	5.44	48.96	19.3
C-C	Inferior	Ø10	17	6.90	117.30	72.3
D-D	Superior	Ø8	20	1.85	37.00	14.6
D-D	Inferior	Ø8	21	1.85	38.85	15.3
E-E	Superior	Ø8	1	1.81	1.81	0.7
E-E	Inferior	Ø10	2	1.81	3.62	2.2
F-F	Superior	Ø8	22	1.85	40.70	16.1
F-F	Inferior	Ø8	22	1.85	40.70	16.1
					Total + 10 %	357.7

- Volumen de hormigón: 3.86 m<sup>3</sup>
- Superficie: 18.7 m<sup>2</sup>
- Cuantía volumétrica: 92.5 kg/m<sup>3</sup>
- Cuantía superficial: 19.2 kg/m<sup>2</sup>

## 2.4.- PS

### 2.4.1.- Geometría

- Ámbito: 1.550 m
- Huella: 0.300 m
- Contrahuella: 0.185 m
- Peldañado: Realizado con ladrillo

### 2.4.2.- Cargas

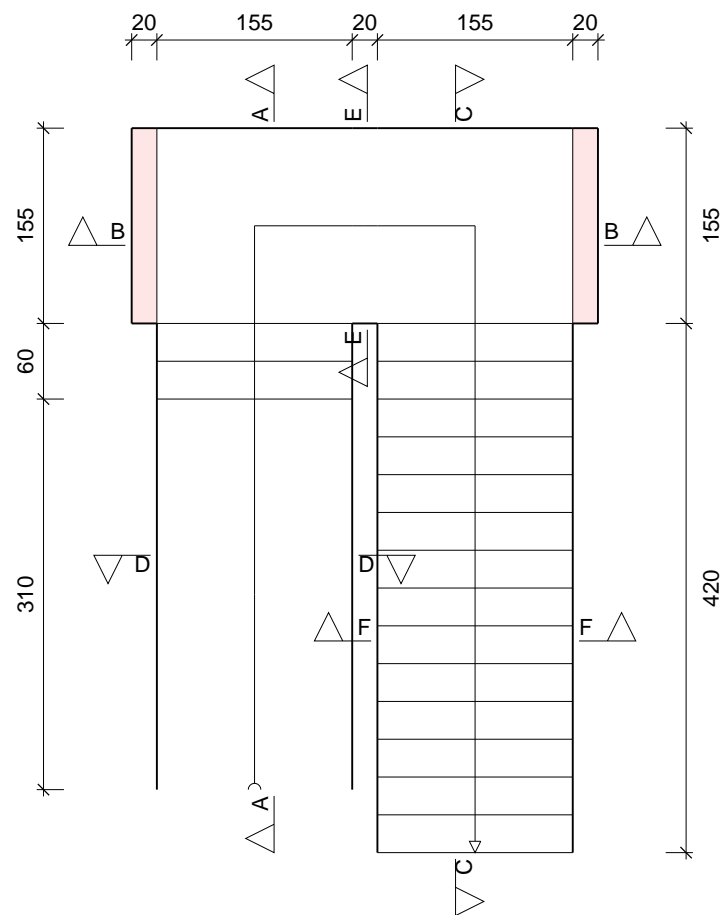
- Peso propio: 4.91 kN/m<sup>2</sup>
- Peldañado: 1.24 kN/m<sup>2</sup>
- Barandillas: 3.00 kN/m
- Solado: 1.00 kN/m<sup>2</sup>
- Sobrecarga de uso: 3.00 kN/m<sup>2</sup>

### 2.4.3.- Tramos

#### 2.4.3.1.- PB

#### 2.4.3.1.1.- Geometría

- Planta final: PT +10.75
- Planta inicial: PS +7.60
- Espesor: 0.20 m
- Huella: 0.300 m
- Contrahuella: 0.185 m
- N° de escalones: 18
- Desnivel que salva: 3.33 m
- Apoyo de las mesetas: Muro de fábrica (Anchura: 0.20 m)





# Listado de escaleras

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

## 2.4.3.1.2.- Resultados

Armadura			
Sección	Tipo	Superior	Inferior
A-A	Longitudinal	Ø8c/20	Ø10c/10
B-B	Longitudinal	Ø8c/20	Ø10c/10
C-C	Longitudinal	Ø8c/20	Ø10c/10
D-D	Transversal	Ø8c/20	Ø8c/20
E-E	Transversal	Ø8c/20	Ø10c/10
F-F	Transversal	Ø8c/20	Ø8c/20

Reacciones (kN/m)			
Posición	Peso propio	Cargas muertas	Sobrecarga de uso
Arranque	10.6	7.0	6.3
Meseta	23.2	15.4	11.5
Meseta	22.4	14.4	11.2
Entrega	8.9	7.2	4.9

Producido por una versión educativa de CYPE

## 2.4.3.1.3.- Medición

Medición						
Sección	Cara	Diámetro	Número	Longitud (m)	Total (m)	Peso (kg)
A-A	Superior	Ø8	9	4.10	36.90	14.6
A-A	Superior	Ø8	9	2.89	26.01	10.3
A-A	Inferior	Ø10	16	5.27	84.32	52.0
A-A	Inferior	Ø10	16	1.80	28.80	17.8
B-B	Superior	Ø8	9	4.19	37.71	14.9
B-B	Inferior	Ø10	16	4.19	67.04	41.3
B-B	Superior	Ø8	2	1.46	2.92	1.2
B-B	Inferior	Ø8	2	1.46	2.92	1.2
C-C	Superior	Ø8	9	2.16	19.44	7.7
C-C	Superior	Ø8	9	6.12	55.08	21.7
C-C	Inferior	Ø10	16	7.48	119.68	73.8
D-D	Superior	Ø8	22	1.75	38.50	15.2
D-D	Inferior	Ø8	23	1.75	40.25	15.9
E-E	Superior	Ø8	1	1.71	1.71	0.7
E-E	Inferior	Ø10	2	1.71	3.42	2.1
F-F	Superior	Ø8	26	1.75	45.50	18.0
F-F	Inferior	Ø8	26	1.75	45.50	18.0
					Total + 10 %	358.7

- Volumen de hormigón: 3.86 m<sup>3</sup>
- Superficie: 18.7 m<sup>2</sup>
- Cantidad volumétrica: 93.0 kg/m<sup>3</sup>
- Cantidad superficial: 19.2 kg/m<sup>2</sup>

## 2.5.- PT

### 2.5.1.- Geometría

- Ámbito: 1.750 m
- Huella: 0.280 m



# Listado de escaleras

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

- Contrahuella: 0.180 m
- Peldañado: Realizado con ladrillo

## 2.5.2.- Cargas

- Peso propio: 4.91 kN/m<sup>2</sup>
- Peldañado: 1.19 kN/m<sup>2</sup>
- Barandillas: 3.00 kN/m
- Solado: 1.00 kN/m<sup>2</sup>
- Sobrecarga de uso: 3.00 kN/m<sup>2</sup>

## 2.5.3.- Tramos

### 2.5.3.1.- PB

#### 2.5.3.1.1.- Geometría

- Planta final: PC +13.90
- Planta inicial: PT +10.75
- Espesor: 0.20 m
- Huella: 0.280 m
- Contrahuella: 0.180 m
- N° de escalones: 18
- Desnivel que salva: 3.24 m
- Meseta sin apoyos

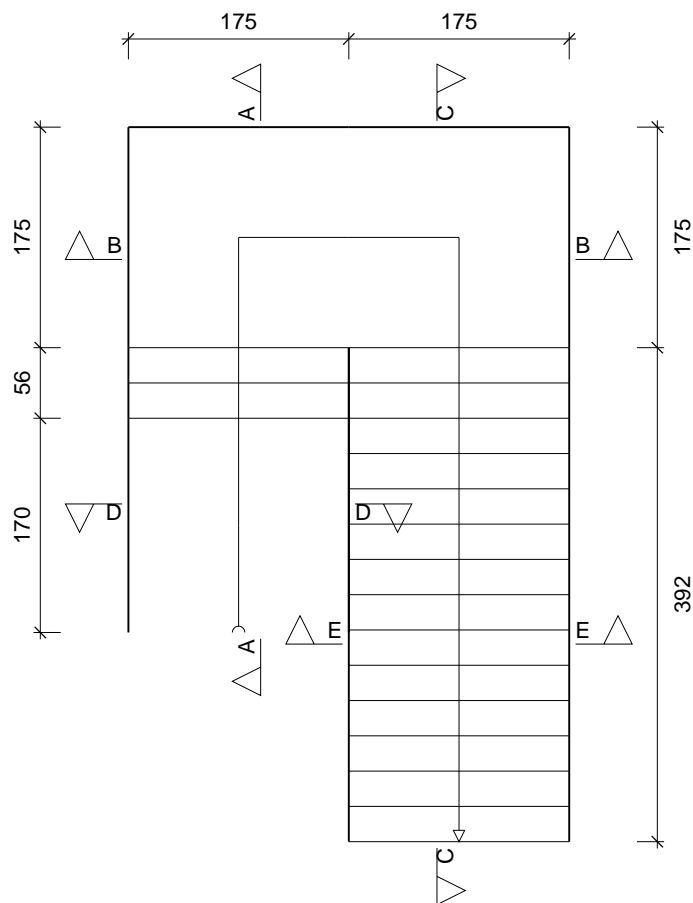
Producido por una versión educativa de CYPE



# Listado de escaleras

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20



Producción por una versión educativa de CYPE

## 5.3.1.2.- Resultados

Armadura			
Sección	Tipo	Superior	Inferior
A-A	Longitudinal	Ø20c/20	Ø20c/20
B-B	Longitudinal	Ø20c/20	Ø20c/20
C-C	Longitudinal	Ø20c/20	Ø20c/20
D-D	Transversal	Ø8c/10	Ø8c/10
E-E	Transversal	Ø8c/10	Ø8c/10

Reacciones (kN/m)			
Posición	Peso propio	Cargas muertas	Sobrecarga de uso
Arranque	15.9	11.0	9.0
Entrega	36.4	25.6	20.4



# Listado de escaleras

Alojamientos universitarios, Guardería y Aparc...

Fecha: 04/06/20

## 2.5.3.1.3.- Medición

Medición						
Sección	Cara	Diámetro	Número	Longitud (m)	Total (m)	Peso (kg)
A-A	Superior	Ø20	10	3.29	32.90	81.1
A-A	Superior	Ø20	10	3.33	33.30	82.1
A-A	Inferior	Ø20	10	4.14	41.40	102.1
A-A	Inferior	Ø20	10	2.05	20.50	50.6
B-B	Superior	Ø20	10	3.66	36.60	90.3
B-B	Inferior	Ø20	10	3.66	36.60	90.3
C-C	Superior	Ø20	10	2.63	26.30	64.9
C-C	Superior	Ø20	10	6.35	63.50	156.6
C-C	Inferior	Ø20	10	7.32	73.20	180.5
D-D	Superior	Ø8	27	1.95	52.65	20.8
D-D	Inferior	Ø8	29	1.95	56.55	22.3
E-E	Superior	Ø8	48	1.95	93.60	36.9
E-E	Inferior	Ø8	48	1.95	93.60	36.9
					Total + 10 %	1116.9

- Volumen de hormigón: 3.68 m<sup>3</sup>
- Superficie: 18.4 m<sup>2</sup>
- Cuantía volumétrica: 303.2 kg/m<sup>3</sup>
- Cuantía superficial: 60.6 kg/m<sup>2</sup>

Producido por una versión educativa de CYPE



## e. LISTADO DE PLANOS

### Originales del Proyecto

01. Plano de Situación y Emplazamiento

#### Planos de Arquitectura

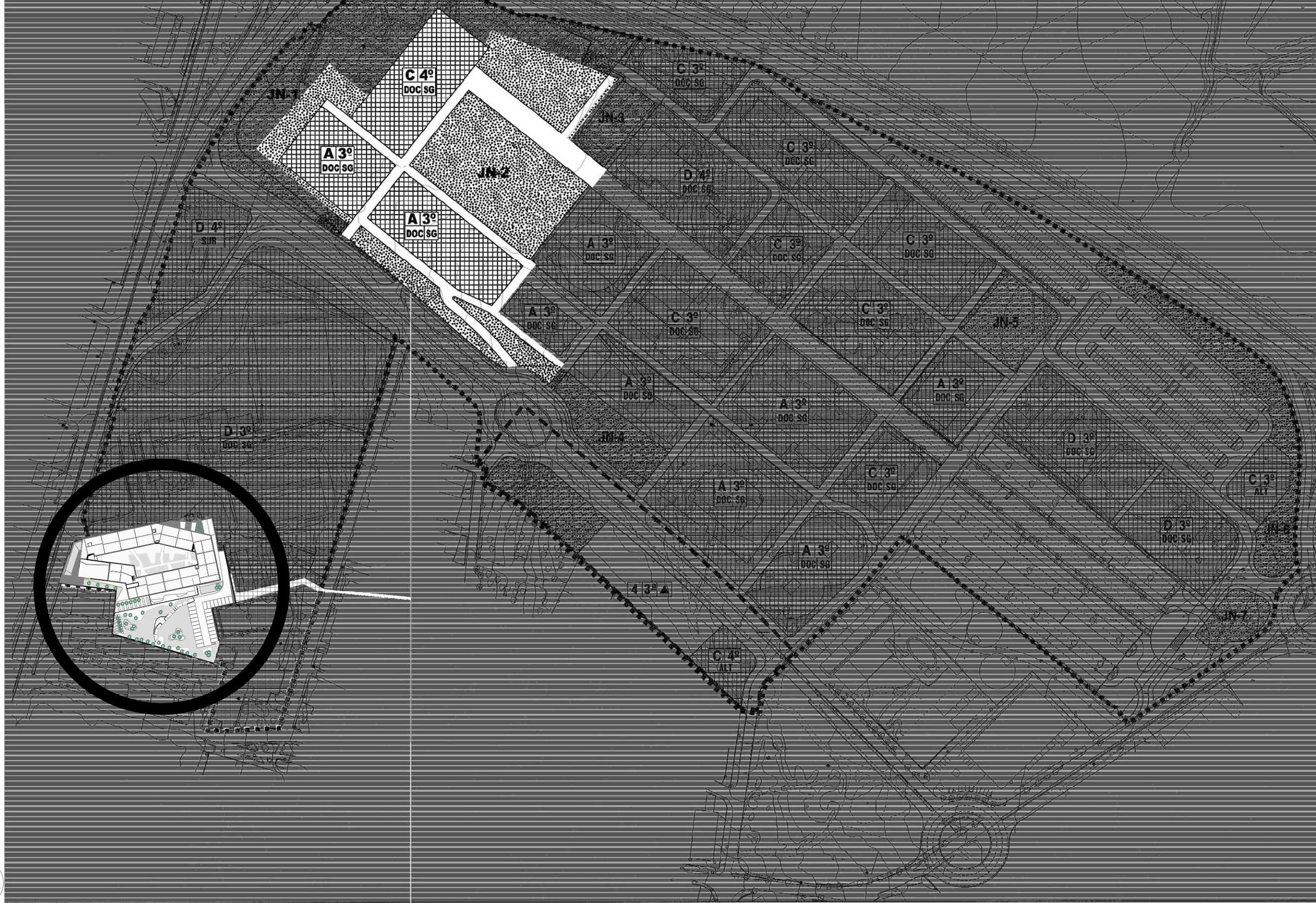
- 02. Arquitectura en Planta Sótano (e: 1/100)
- 03. Arquitectura en Planta Baja (e: 1/100)
- 04. Arquitectura en Planta Primera (e: 1/100)
- 05. Arquitectura en Planta Segunda (e: 1/100)
- 06. Arquitectura en Planta Tercera (e: 1/100)
- 07. Arquitectura en Planta Segunda (e: 1/100)
- 08. Arquitectura en Planta Segunda (e: 1/100)

#### Planos Secciones

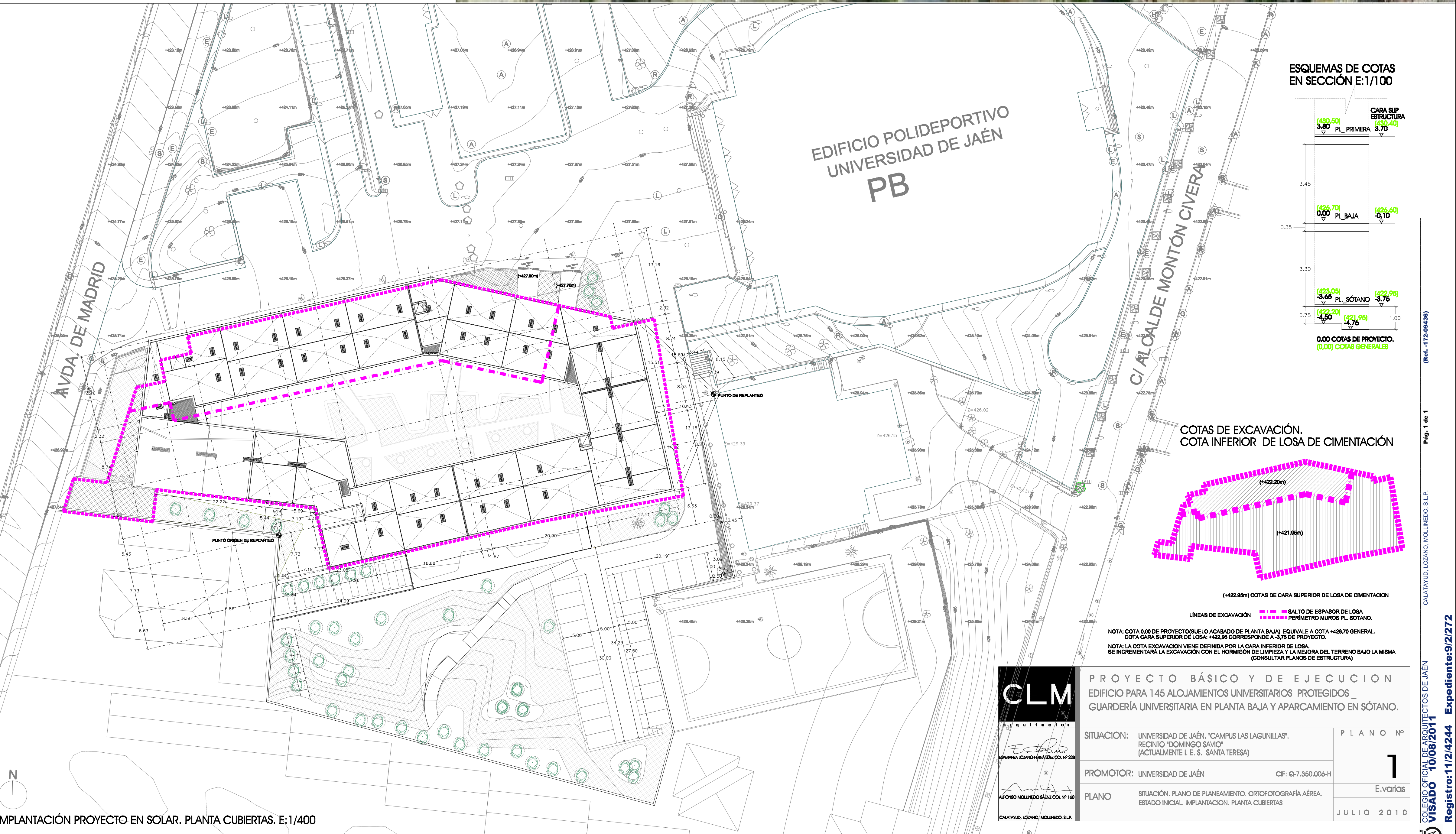
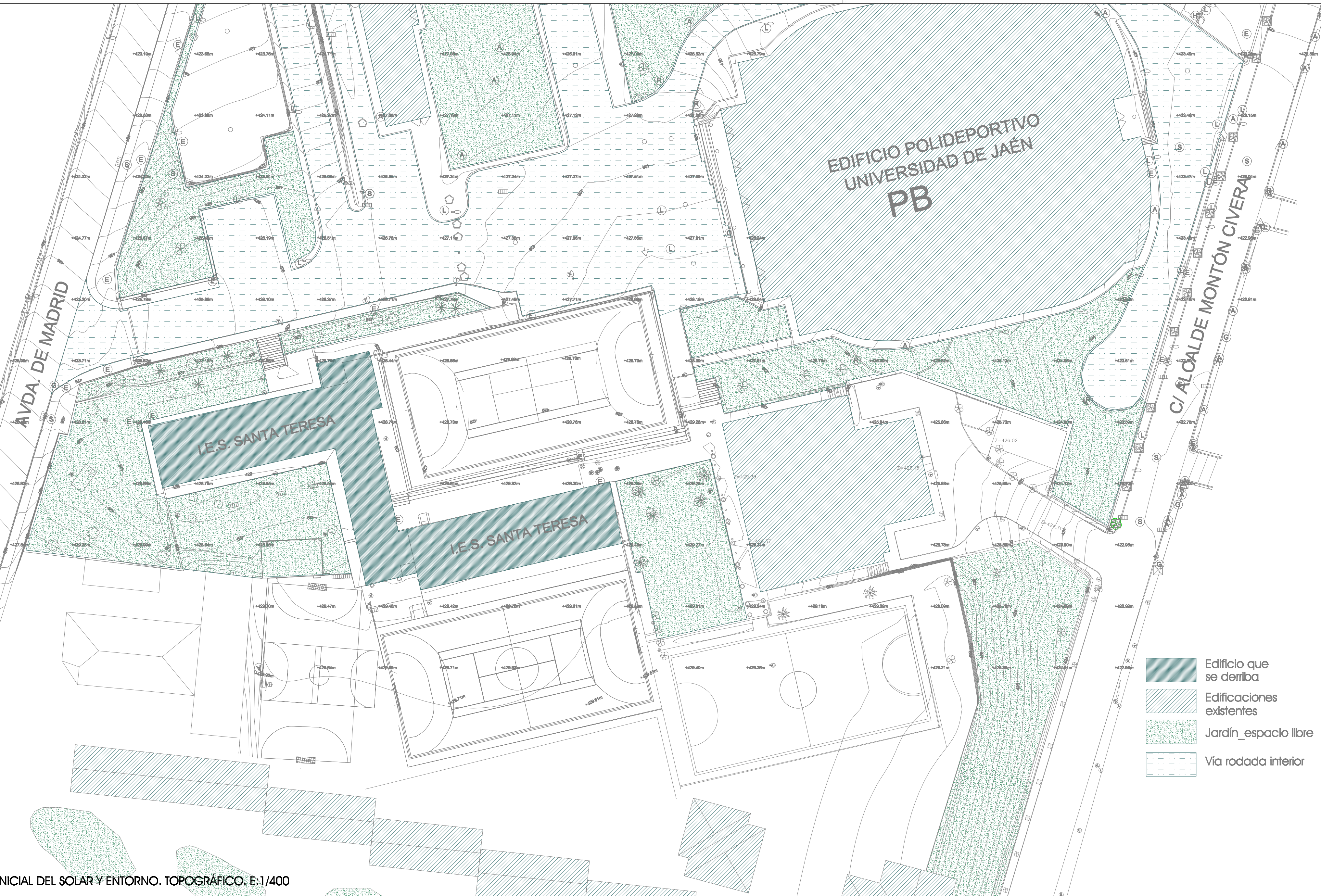
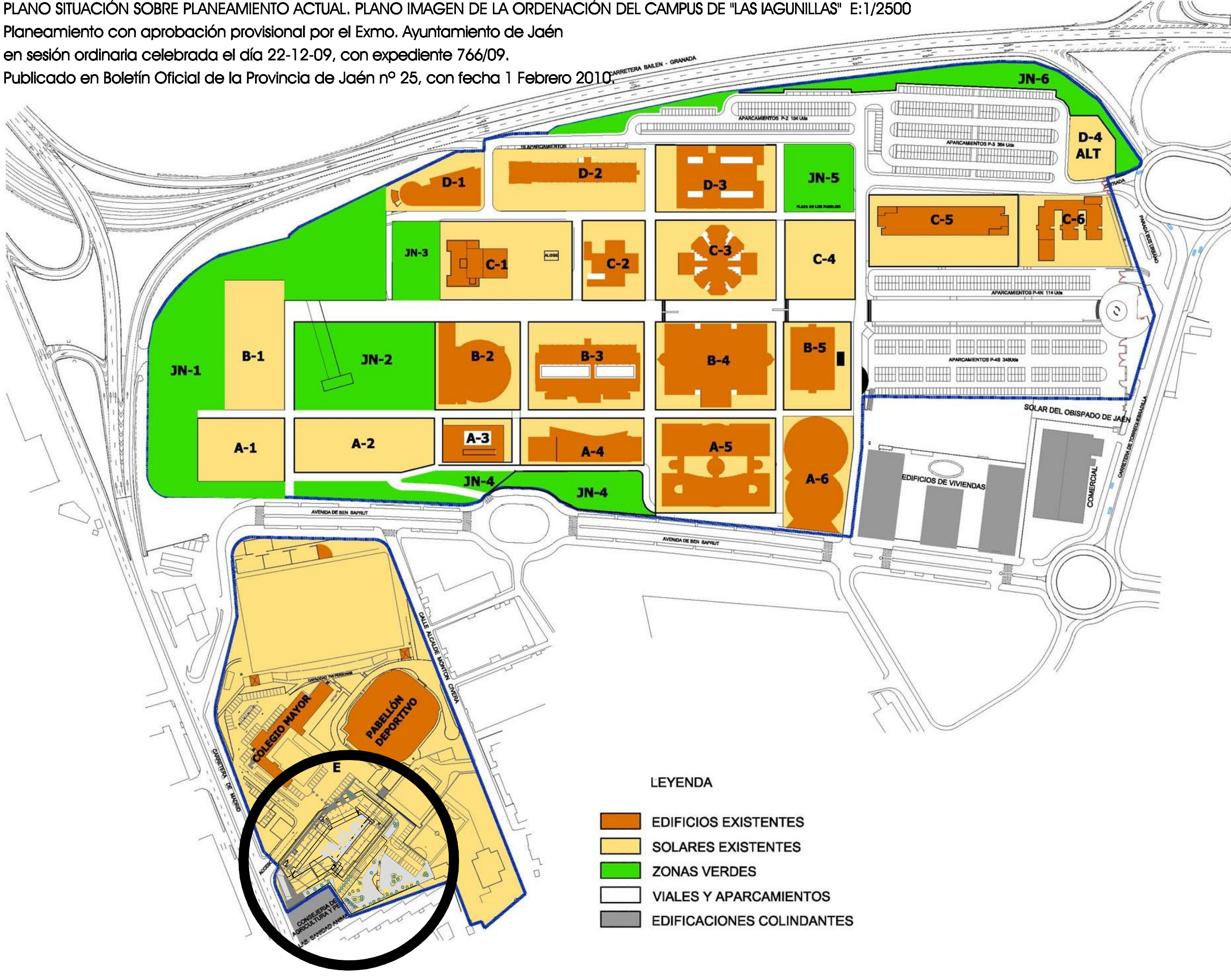
- 15. Secciones S1 y S2 (e:1/100)
- 16. Secciones S3, S4, S5, S6 y S7 (e:1/100)
- 17. Secciones S7 y S8 (e:1/100)



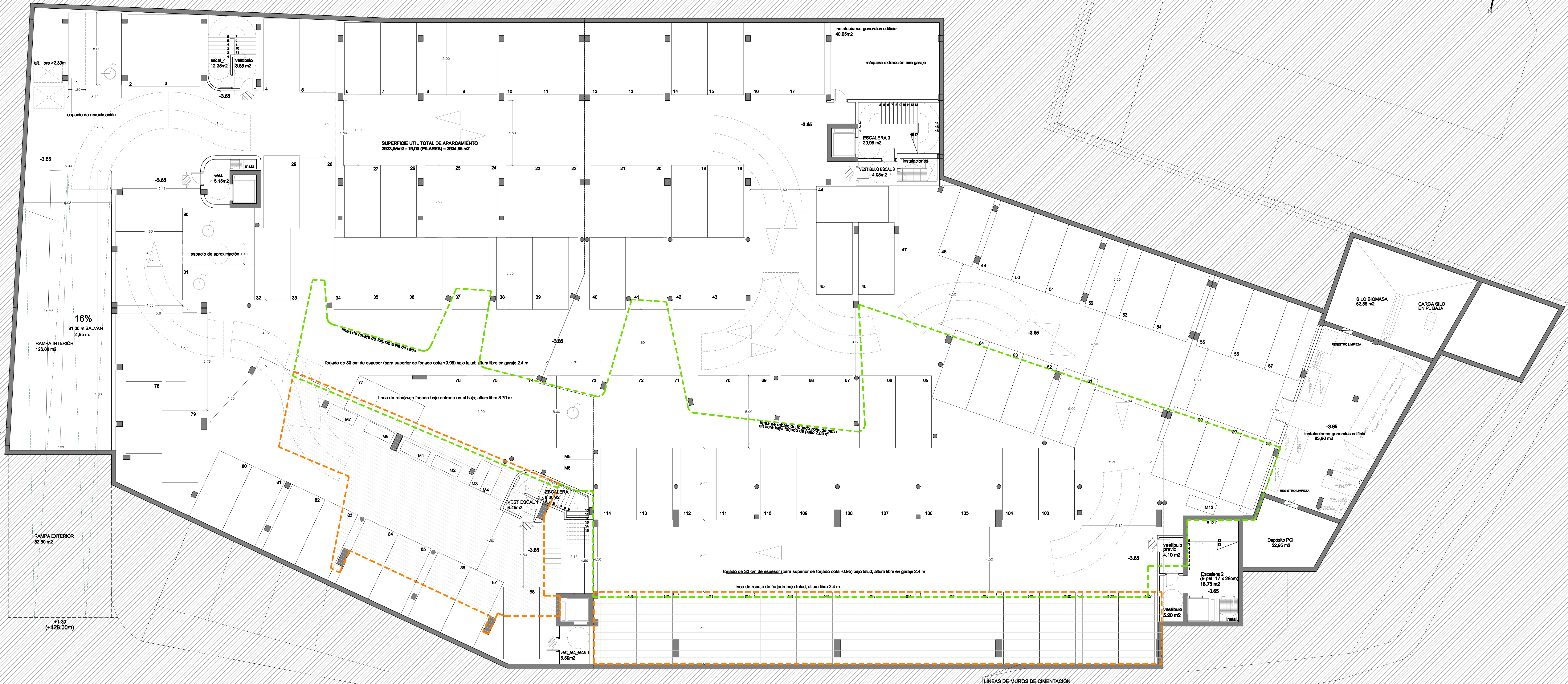
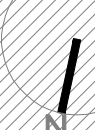
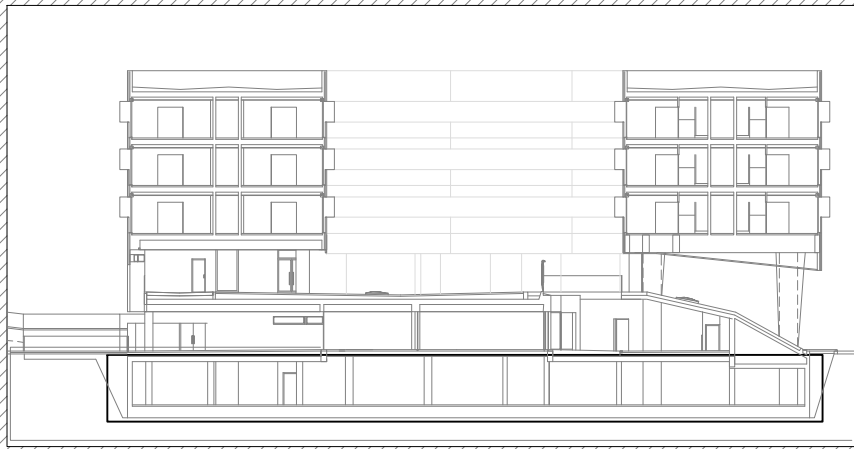
PLANO CALIFICACIÓN DEL SUELO Y REGULACIÓN DE LA EDIFICACIÓN. E:1/2500.  
Planeamiento con aprobación provisional por el Exmo. Ayuntamiento de Jaén  
en sesión ordinaria celebrada el día 22-12-09, con expediente 766/09.  
Publicado en Boletín Oficial de la Provincia de Jaén nº 25, con fecha 1 Febrero 2010.



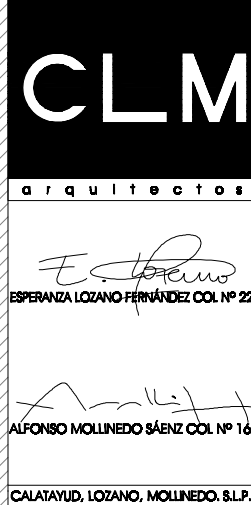
PLANO SITUACIÓN SOBRE PLANEAMIENTO ACTUAL. PLANO IMAGEN DE LA ORDENACIÓN DEL CAMPUS DE "LAS IAGUILLAS" E:1/2500  
Planeamiento con aprobación provisional por el Exmo. Ayuntamiento de Jaén  
en sesión ordinaria celebrada el día 22-12-09, con expediente 766/09.  
Publicado en Boletín Oficial de la Provincia de Jaén nº 25, con fecha 1 Febrero 2010.







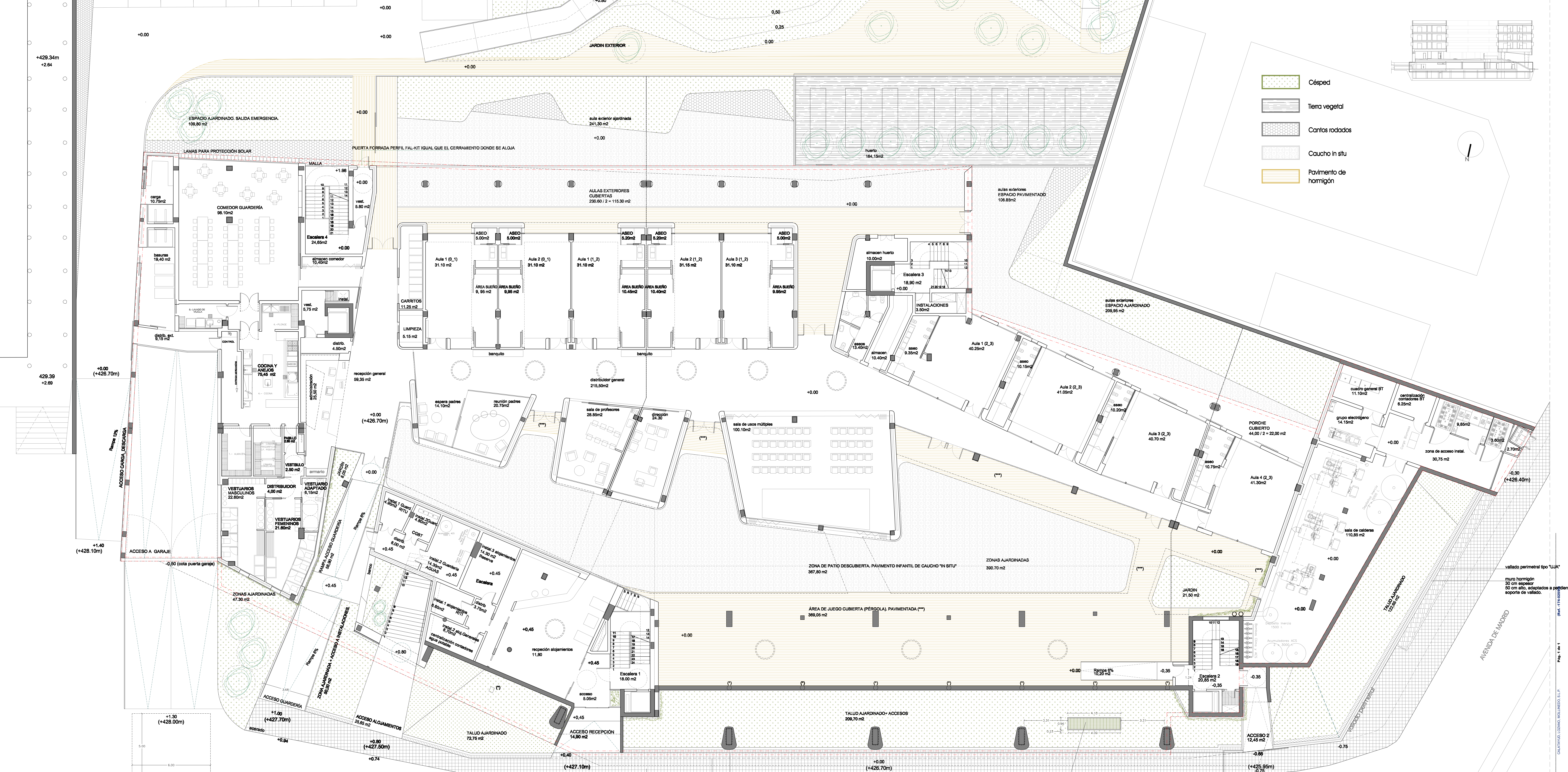
PLANTA SÓTANO. E:1/100.



PROYECTO BÁSICO Y DE EJECUCIÓN  
EDIFICIO PARA 145 ALOJAMIENTOS UNIVERSITARIOS PROTEGIDOS \_  
GUARDERÍA UNIVERSITARIA EN PLANTA BAJA Y APARCAMIENTO EN SÓTANO.

SITUACIÓN: UNIVERSIDAD DE JAÉN "CAMPUS LAS LAGUNILLAS". RECINTO "DOMINGO SAVIO" (ACTUALMENTE I. E. S. SANTA TERESA)	PLANO Nº
PROMOTOR: UNIVERSIDAD DE JAÉN	02
PLANO: PLANTA SÓTANO, APARCAMIENTOS, INSTALACIONES	E:1/100
	JULIO 2010





NOTAS:  
+0.00 COTAS TOMANDO COTA CERRO SUELO ACABADO PLANTA BAJA DEL EDIFICIO.  
(+428.70m) COTAS GENERALES CON REFERENCIA A ESTUDIO TOPOGRÁFICO  
--- LÍNEA DE MUROS DE CIMENTACIÓN

PLANTA BAJA. E:1/100.

(\*) PILARES QUE MUEREN BAJO TALUD

ACERADO

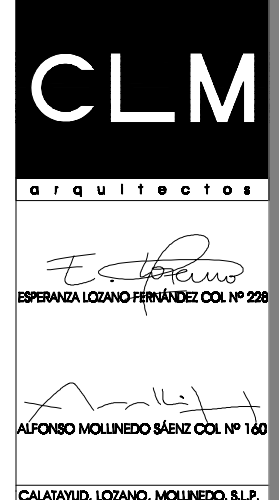
PROYECCION MURO PL.SOT  
LÍNEA ACERADO EXISTENTE

CALLE INTERIOR RECINTO UNIVERSITARIO

HUECO EN TALUD DE 4m<sup>2</sup> VENTILAC. NATURAL GARAJE  
TAPAZO CON TRAMIZADO FINO MISMO COLOR CÉSPED.  
SUP. VENTILACIÓN > 3.2 m<sup>2</sup>.

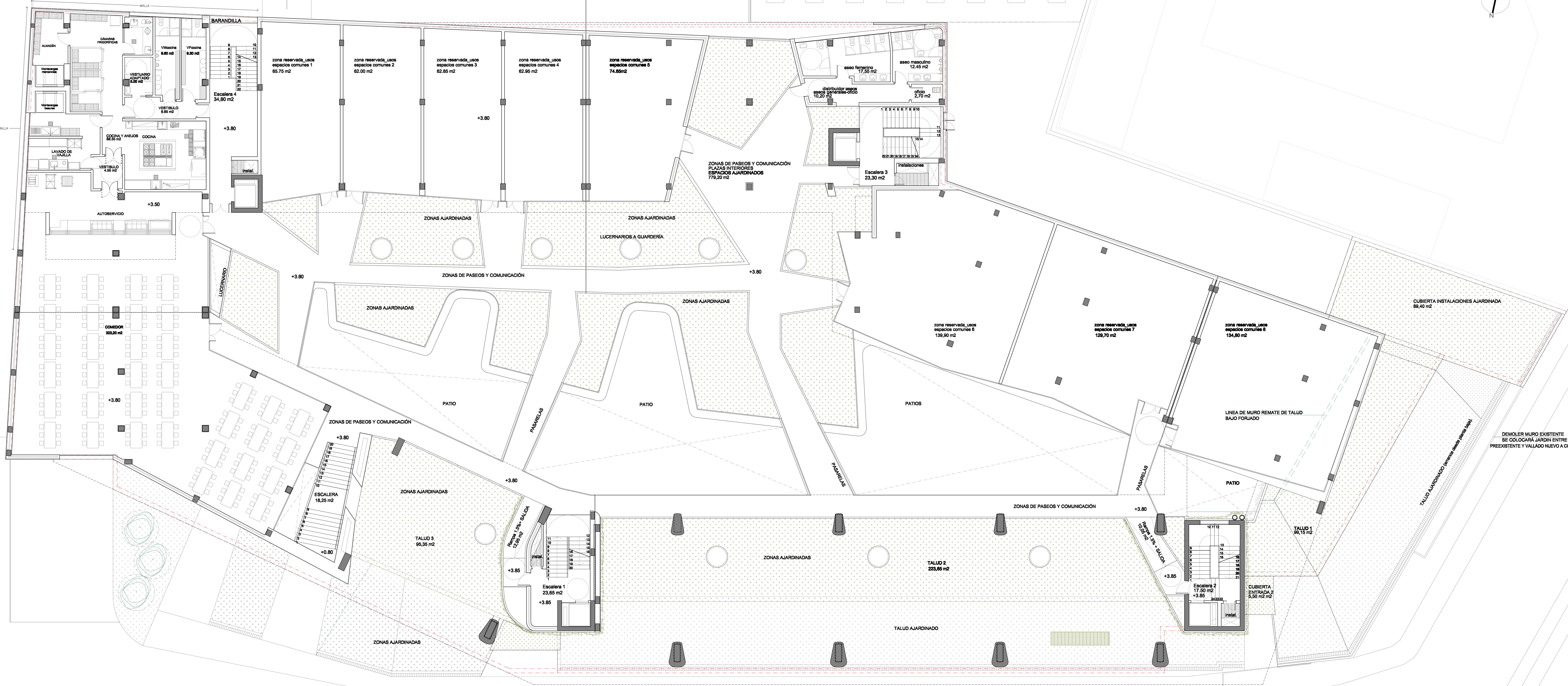
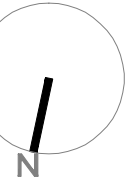
validado perimetral

ACCESO RODADO



SITUACIÓN: UNIVERSIDAD DE JAÉN, "CAMPUS LAS LAGUNILLAS", RECINTO "DOMINGO SAVIO" (ACTUALMENTE I. E. S. SANTA TERESA)	PLANO Nº
PROMOTOR: UNIVERSIDAD DE JAÉN	03
PLANO	E.1/100
PLANTA BAJA, GUARDERÍA, ACCESOS A ALOJAMIENTOS, INSTALACIONES	JULIO 2010





PLANTA PRIMERA. E:1/100.

----- LÍNEA DE MUROS DE CIMENTACIÓN

DEMOLIR MURO EXISTENTE  
SE COLOCARÁ JARDÍN ENTRE LÍNEA DE MURO  
PREEXISTENTE Y VALLADO NUEVO A COTA DE ACERADO.



PROYECTO BÁSICO Y DE EJECUCIÓN  
EDIFICIO PARA 145 ALOJAMIENTOS UNIVERSITARIOS PROTEGIDOS \_  
GUARDERÍA UNIVERSITARIA EN PLANTA BAJA Y APARCAMIENTO EN SÓTANO.

SITUACIÓN: UNIVERSIDAD DE JAÉN, "CAMPUS LAS LAGUNILLAS",  
RECINTO "DOMINGO SAVIO"  
(ACTUALMENTE I. E. S. SANTA TERESA)

PROMOTOR: UNIVERSIDAD DE JAÉN

PLANO Nº

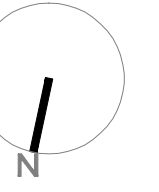
04

PLANO PLANTA 1ª ÁREAS DE ZONAS COMUNES, ZONA AJARDINADA LIBRE

E:1/100

JULIO 2010

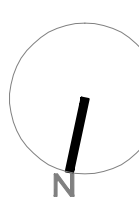




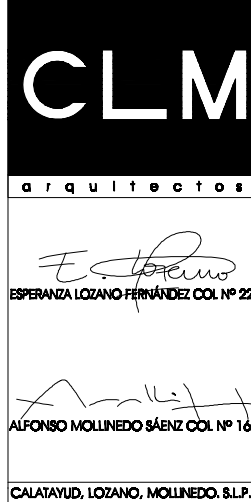
PLANTA SEGUNDA. E:1/100.

[illegible]



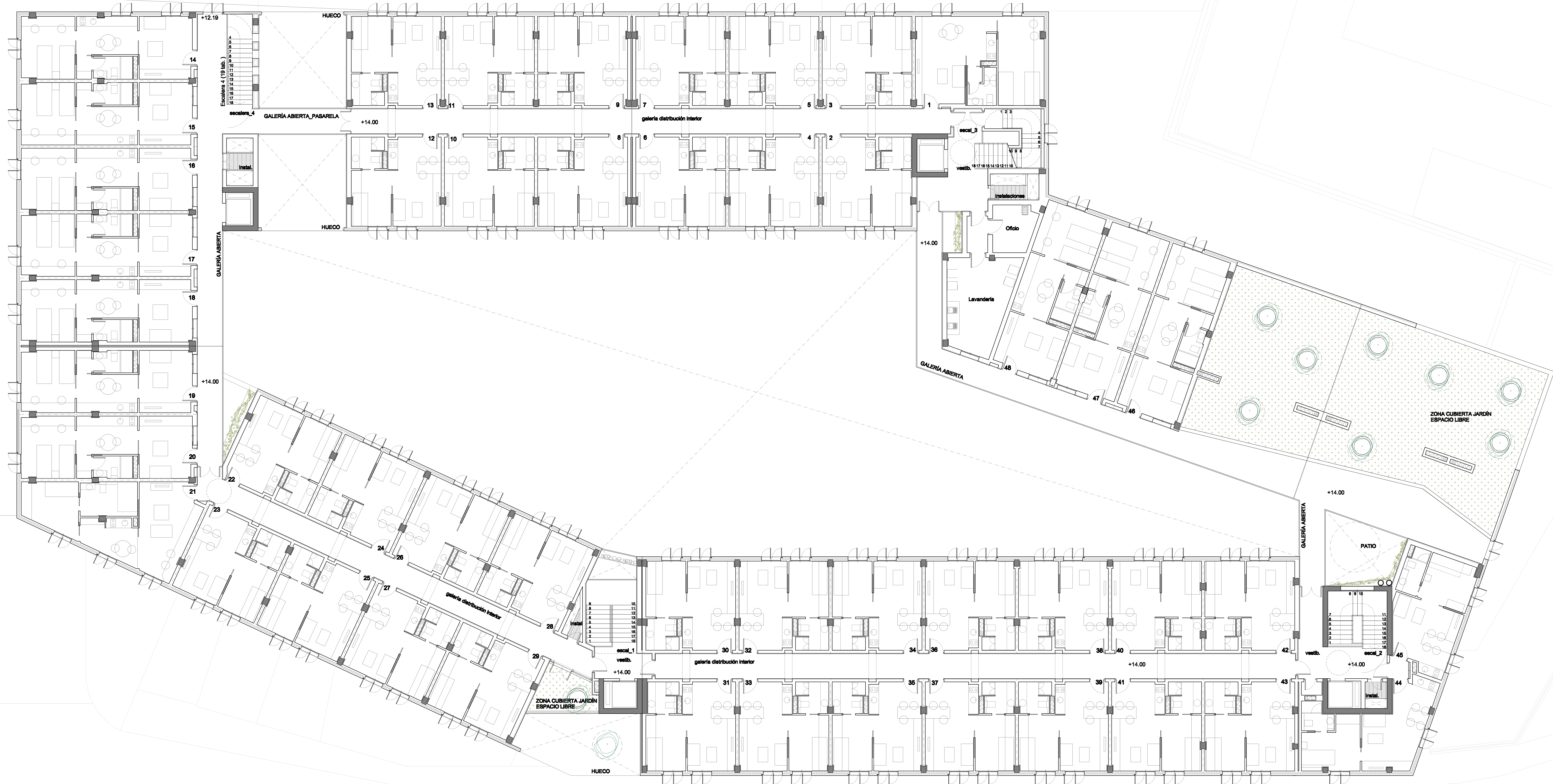
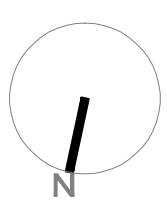


PLANTA TERCERA. E:1/100.

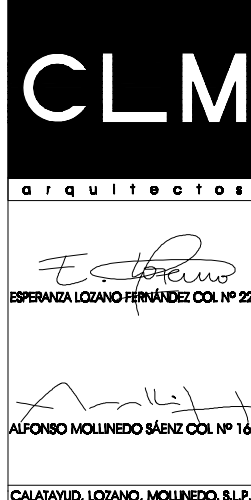


PROYECTO BÁSICO Y DE EJECUCIÓN EDIFICIO PARA 145 ALOJAMIENTOS UNIVERSITARIOS PROTEGIDOS _ GUARDERÍA UNIVERSITARIA EN PLANTA BAJA Y APARCAMIENTO EN SÓTANO.	
SITUACIÓN: UNIVERSIDAD DE JAÉN, "CAMPUS LAS LAGUNILLAS", RECINTO "DOMINGO SAVIO" (ACTUALMENTE I. E. S. SANTA TERESA)	PLANO Nº <b>06</b>
PROMOTOR: UNIVERSIDAD DE JAÉN	E:1/100
PLANO	JULIO 2010





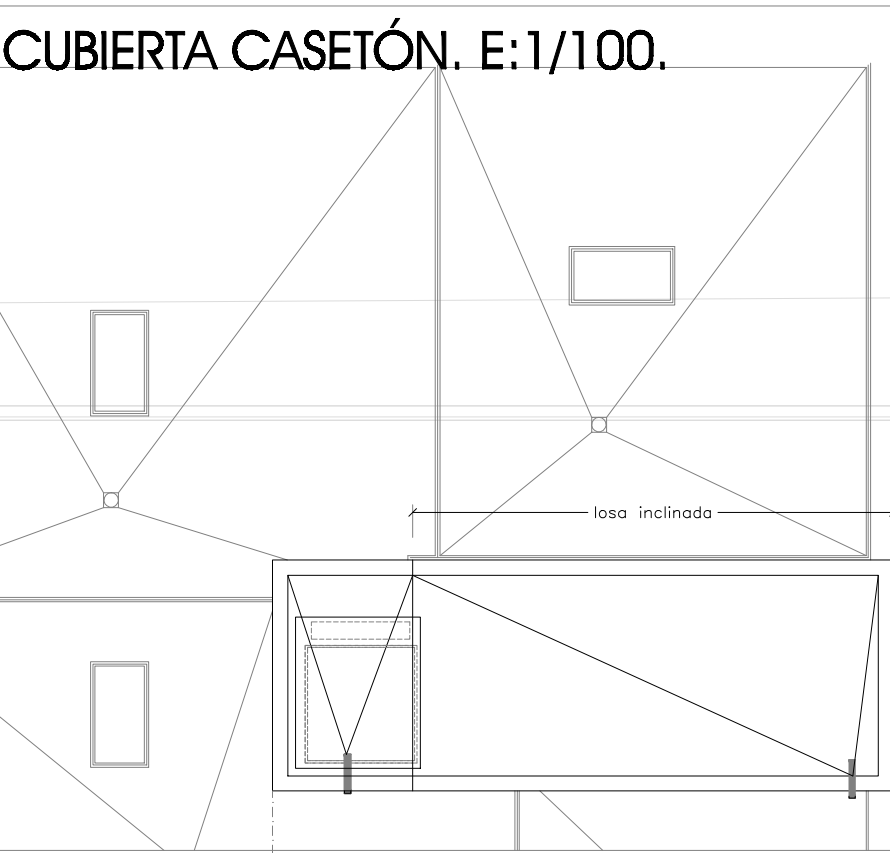
PLANTA CUARTA. E:1/100.



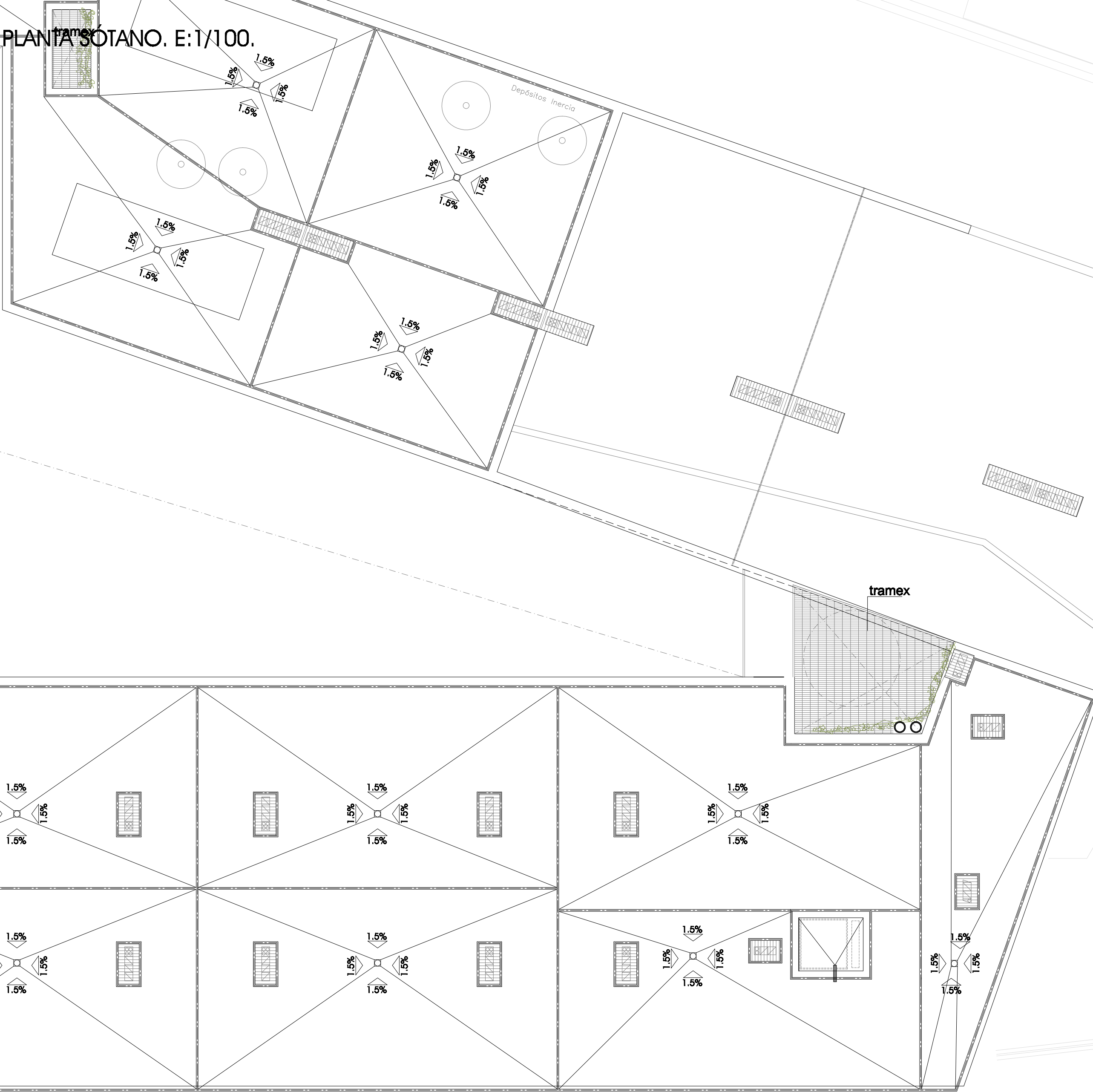
PROYECTO BÁSICO Y DE EJECUCION EDIFICIO PARA 145 ALOJAMIENTOS UNIVERSITARIOS PROTEGIDOS _ GUARDERÍA UNIVERSITARIA EN PLANTA BAJA Y APARCAMIENTO EN SÓTANO.		
SITUACION:	UNIVERSIDAD DE JAÉN. "CAMPUS LAS LAGUNILLAS". RECINTO "DOMINGO SAVIO" (ACTUALMENTE I. E. S. SANTA TERESA)	PLANO Nº
PROMOTOR:	UNIVERSIDAD DE JAÉN	07
PLANO	PLANTA 4ª_ALOJAMIENTOS_ZONAS DE EXPANSIÓN SOCIAL	E.1/100
		JULIO 2010



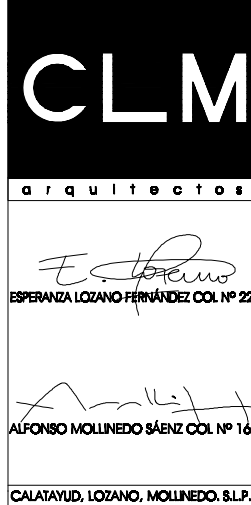
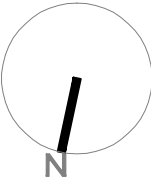
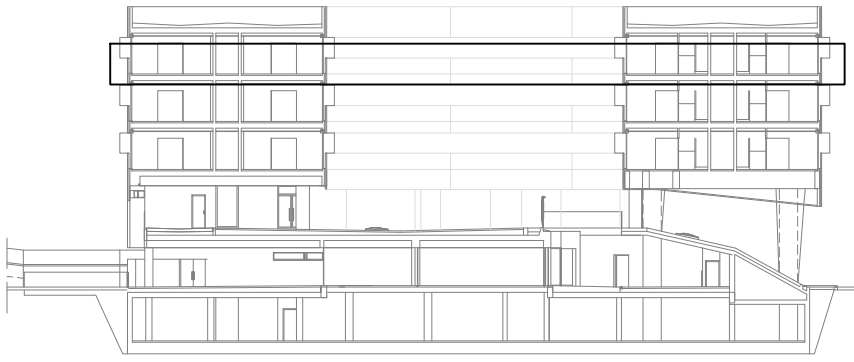
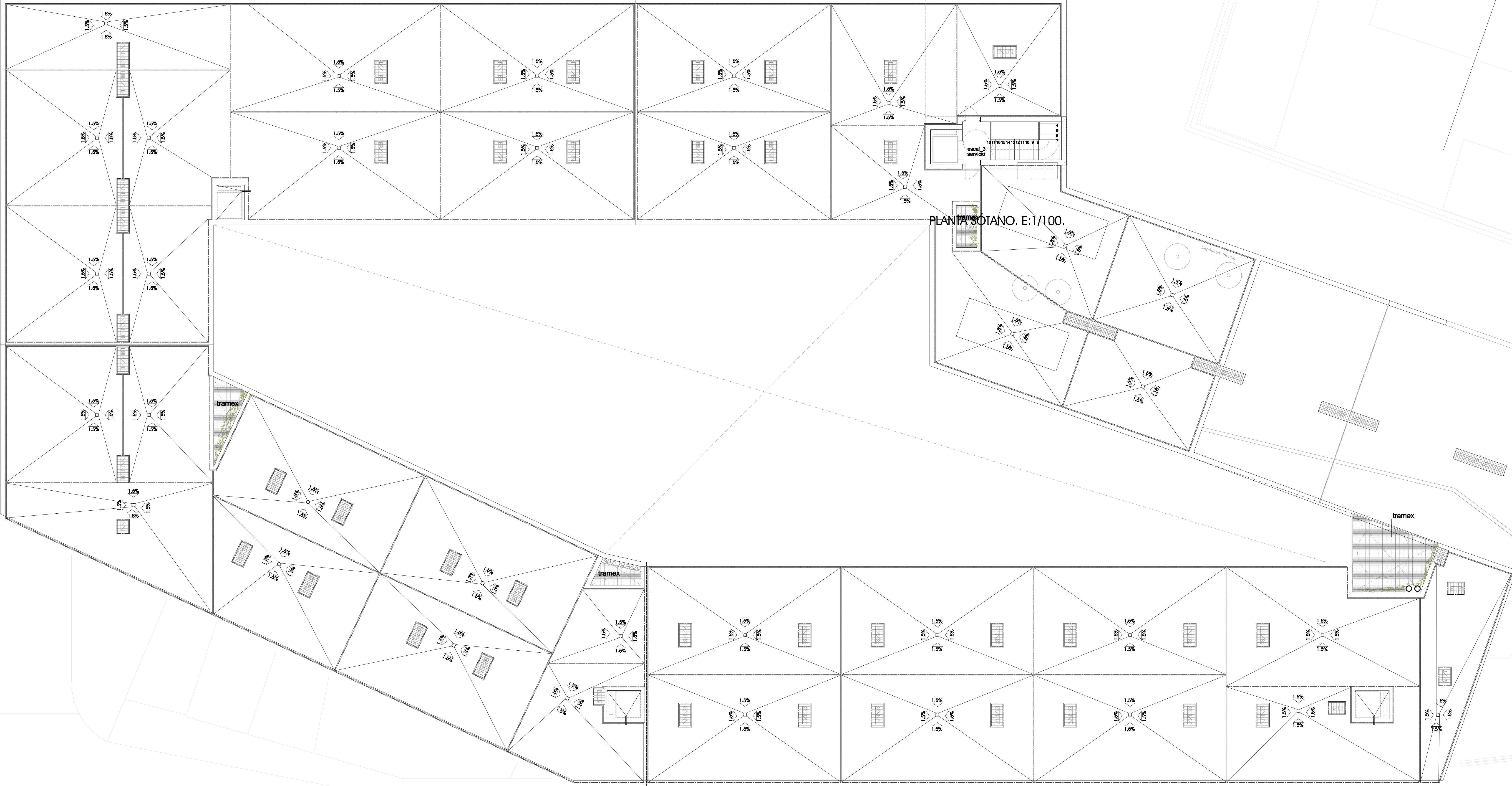
CUBIERTA CASETÓN. E:1/100.



PLANTA SÓTANO. E:1/100.



PLANTA CUBIERTAS. E:1/100.

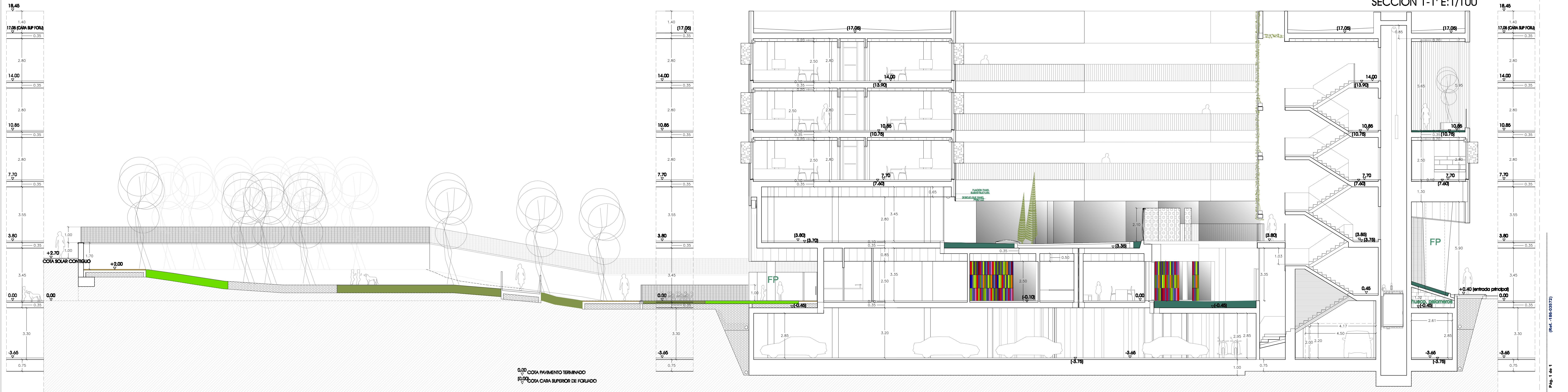
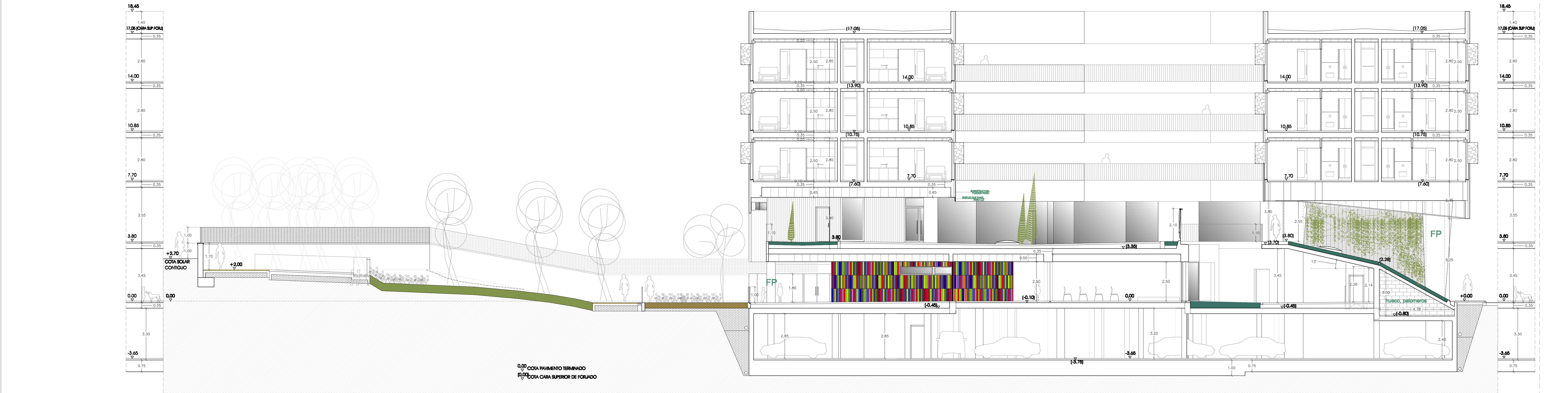


PROYECTO BÁSICO Y DE EJECUCION  
EDIFICIO PARA 145 ALOJAMIENTOS UNIVERSITARIOS PROTEGIDOS \_  
GUARDERÍA UNIVERSITARIA EN PLANTA BAJA Y APARCAMIENTO EN SÓTANO.

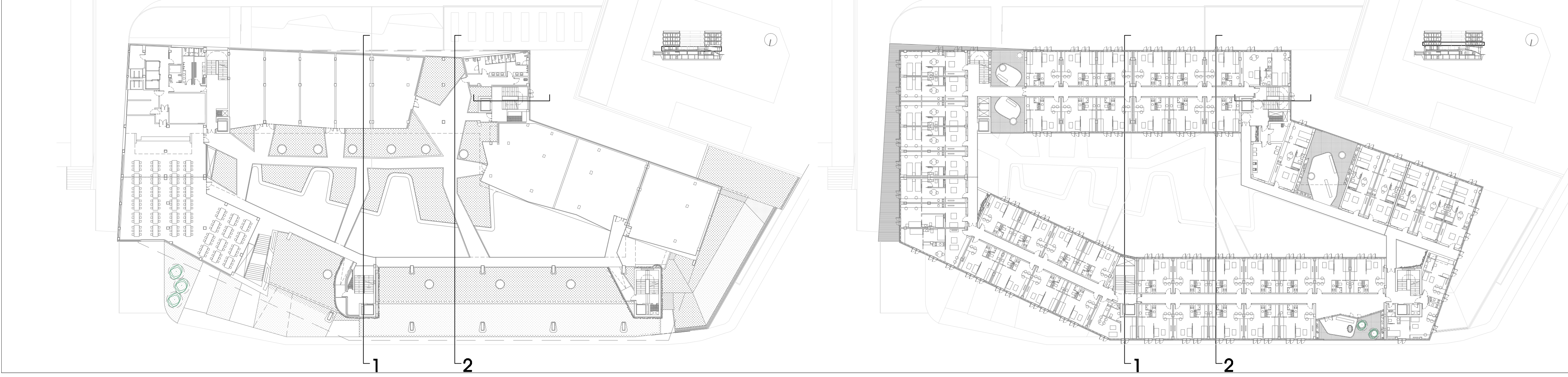
SITUACIÓN: UNIVERSIDAD DE JAÉN, "CAMPUS LAS LAGUNILLAS",  
RECINTO "DOMINGO SAVIO"  
(ACTUALMENTE I. E. S. SANTA TERESA)  
PROMOTOR: UNIVERSIDAD DE JAÉN  
CF: Q-7.350.006-H  
PLANO PLANTAS DE CUBIERTAS  
E:1/100  
JULIO 2010

PLANO Nº  
08





SITUACIÓN DE LAS SECCIONES



**SECCIÓN 2-2' E:1/100**

**CLM** PROYECTO BÁSICO Y DE EJECUCIÓN  
EDIFICIO PARA 145 ALOJAMIENTOS UNIVERSITARIOS PROTEGIDOS  
GUARDERÍA UNIVERSITARIA EN PLANTA BAJA Y APARCAMIENTO EN SÓTANO.

SITUACIÓN: UNIVERSIDAD DE JAÉN, "CAMPUS LAS AGUINILAS",  
RECINTO "DOMINGO SAVIO"  
(ACTUALMENTE I. E. S. SANTA TERESA)

PROMOTOR: UNIVERSIDAD DE JAÉN CIP-Q-7.350.005-H

PLANO SECCIONES\_S1\_S2

JULIO 2010

**15**  
E:1/100

**LEYENDA**

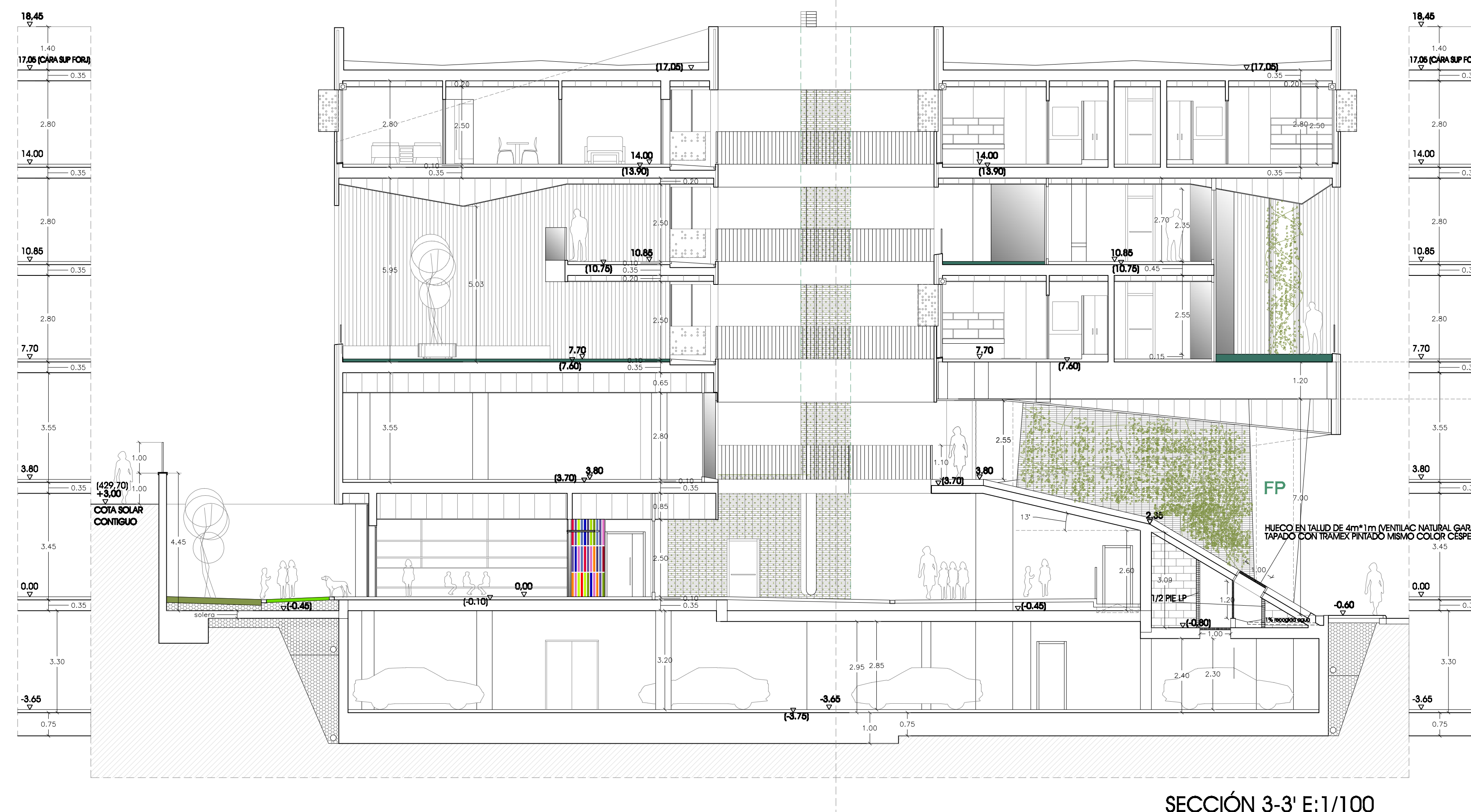
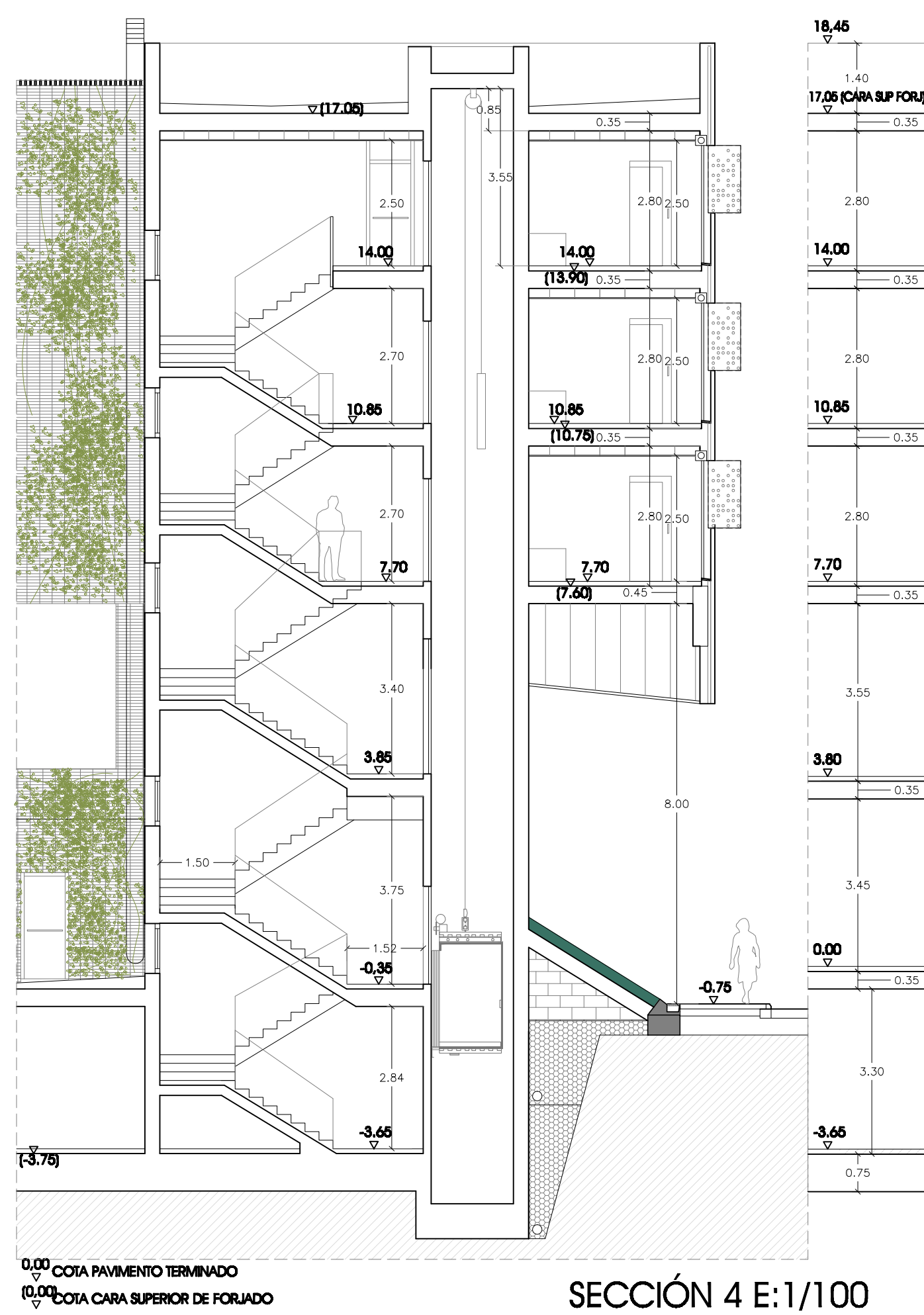
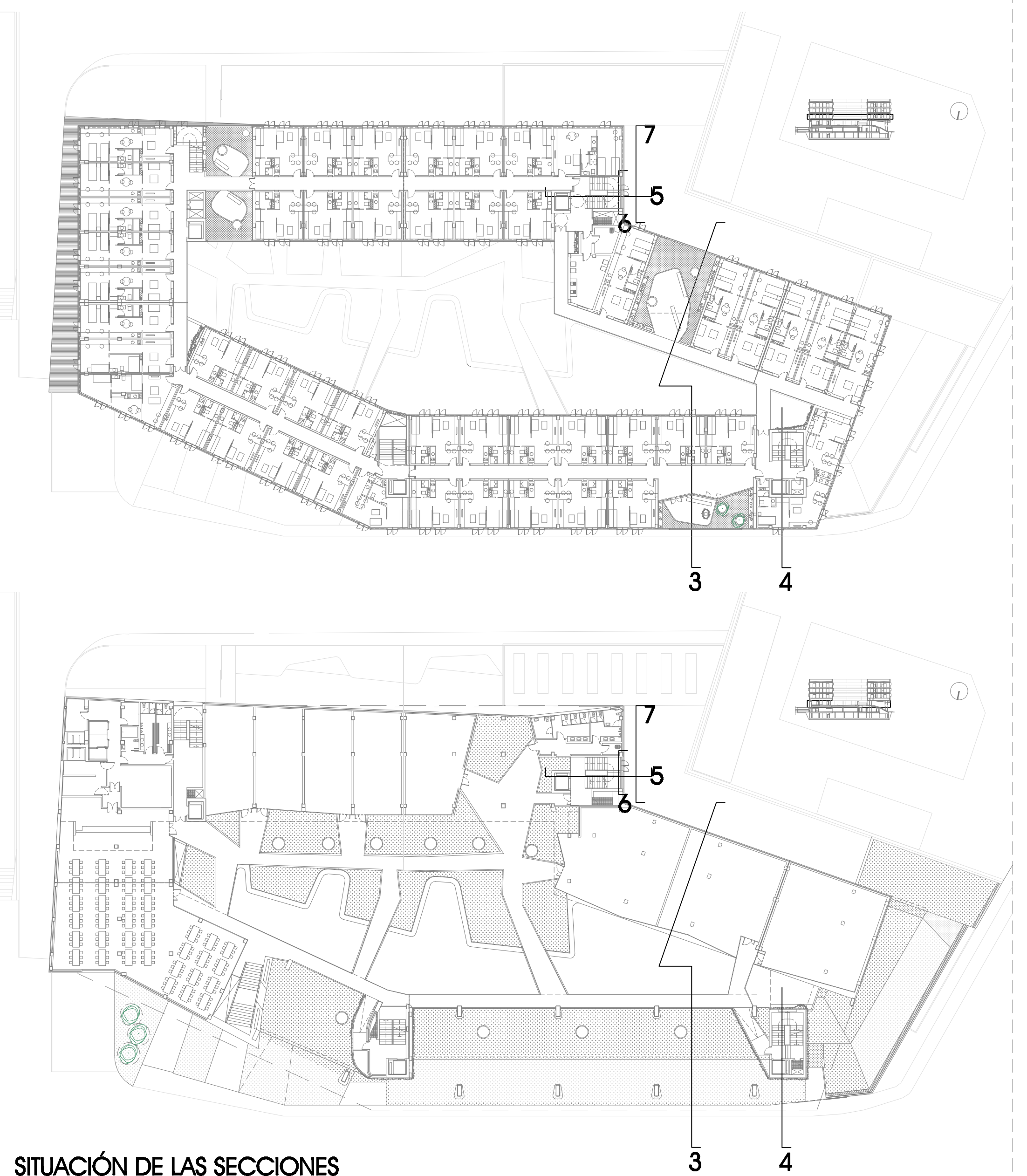
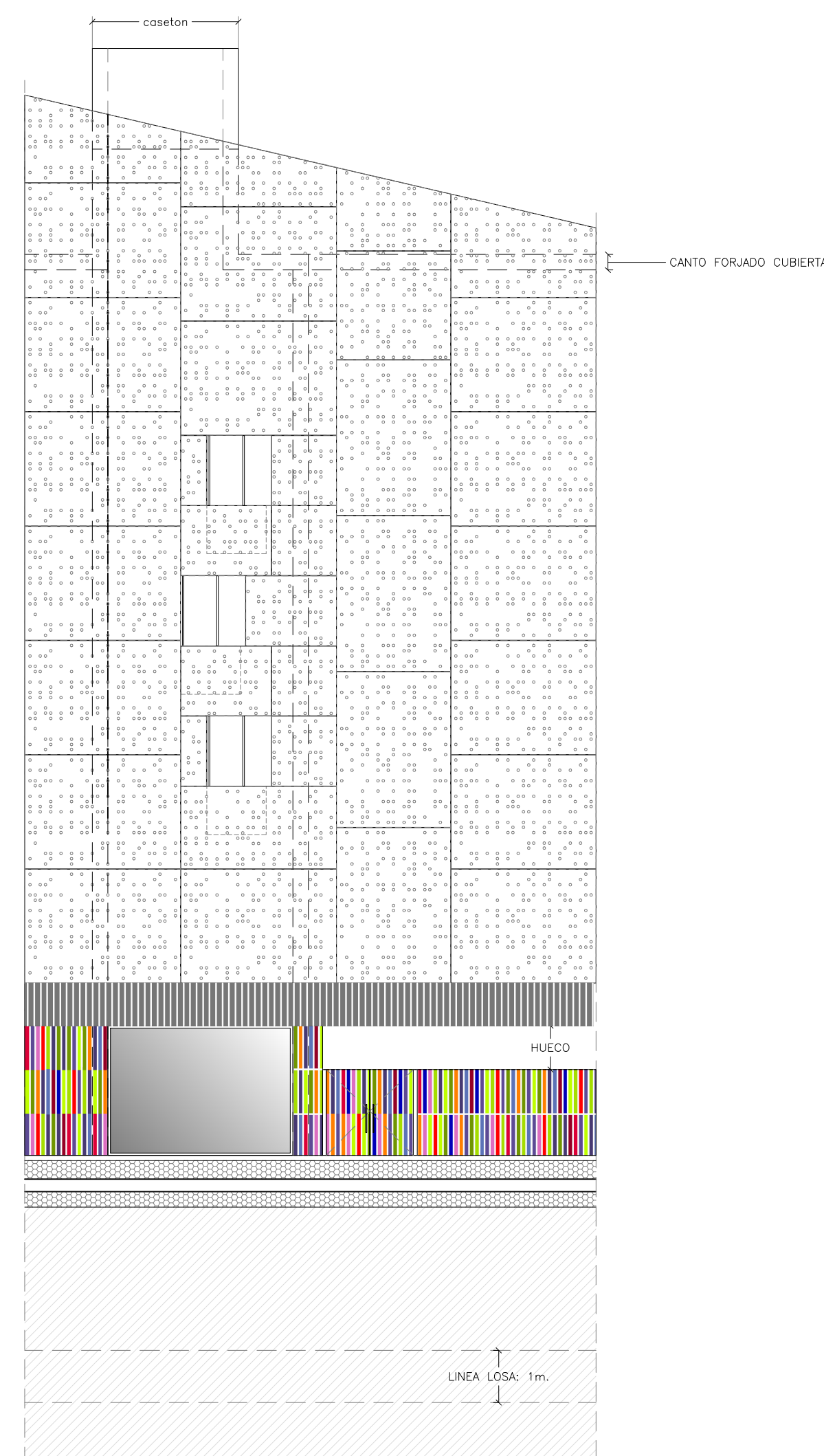
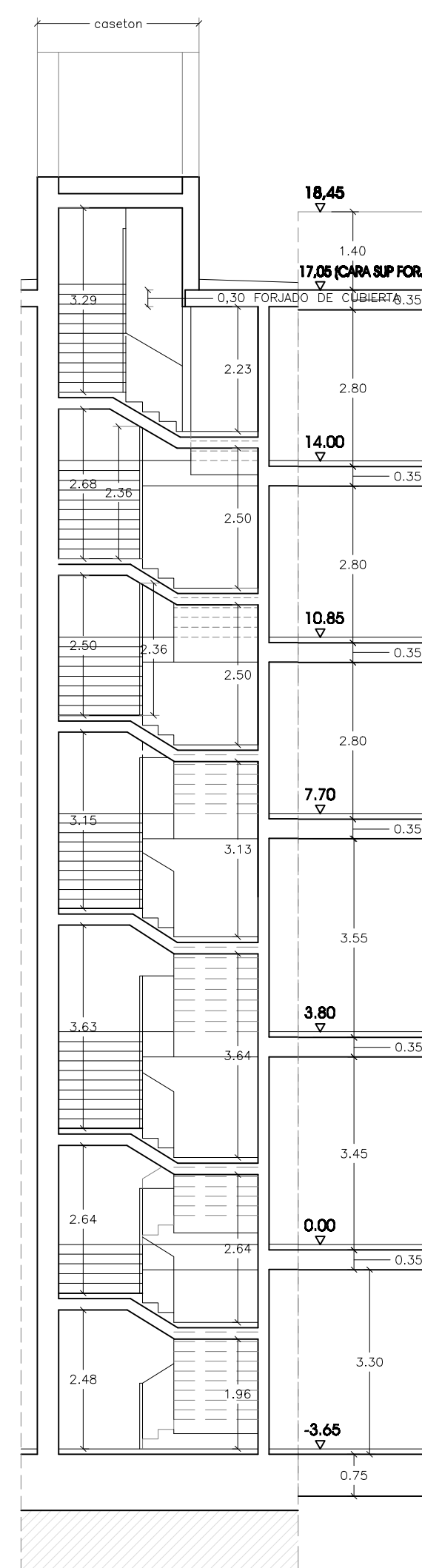
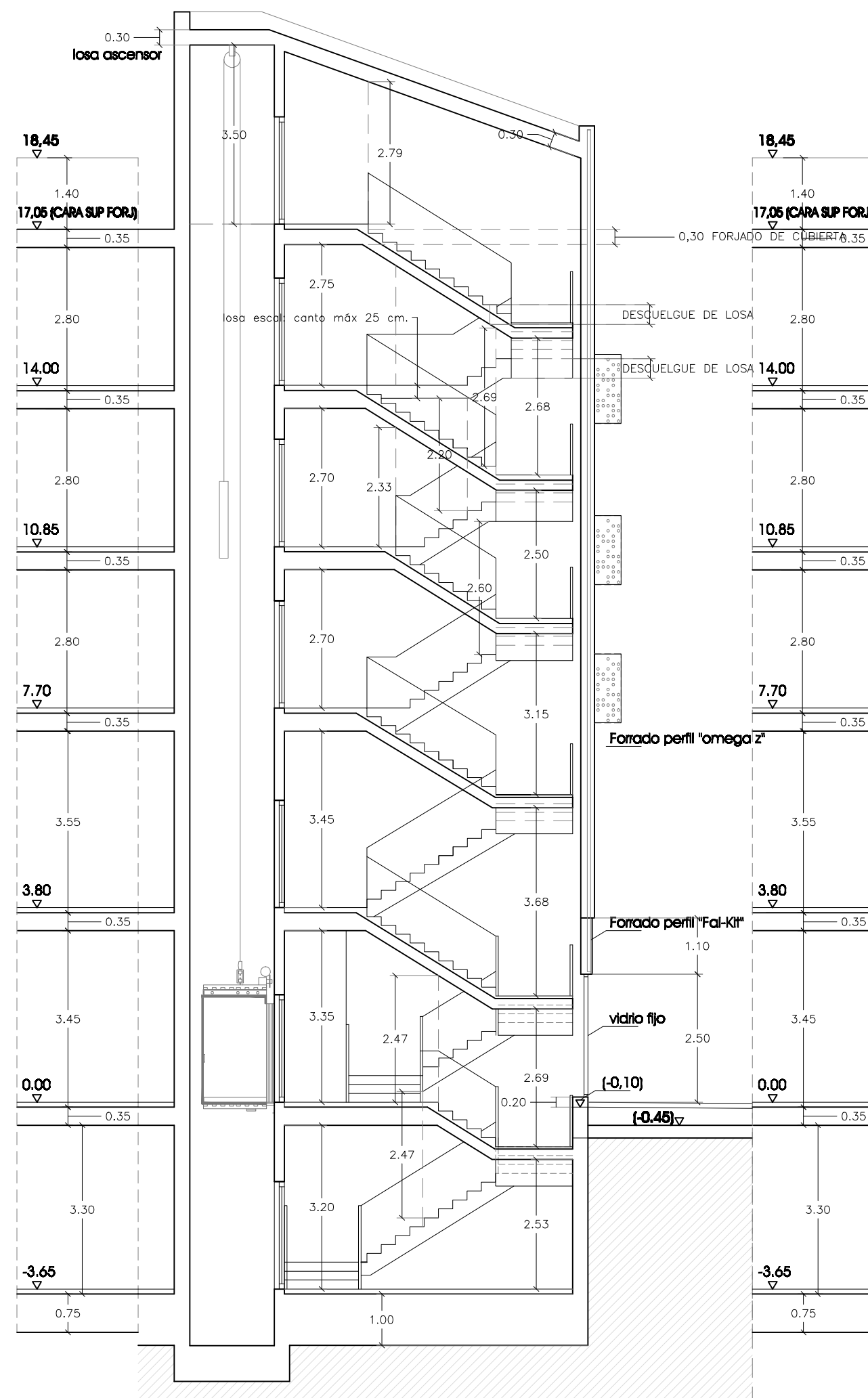
- Hoja exterior de fachada ligera ventilada soportada mediante perfilera metálica anclada a la estructura formado por: panel Omega-2, tubo de acero galvanizado de 80mm, barrera hidrófuga (según detalles de proyecto) y aislamiento proyectado.
- Hoja exterior de fachada ligera ventilada soportada por perfilera de acero galvanizado formado por: perfil de aluminio lacado tipo "FAL-KIT" o similar, tubo metálico de 80mm anclado a la estructura y aislamiento proyectado.
- Trasdosado de malla estirada galvanizada, según cotas y diseño de alzado. En el trasdosado la terminación del cerramiento será enfoscado y pintado según D.T.
- FORRADO CON PANELES "FORMICA" O SIMILAR PARA EXTERIORES, SOBRE CERRAMIENTO CAPUCHINA SERIGRAFIADO SEGÚN DETALLE FACILITADO POR D.T.
- Jardines interiores y exteriores  
Jardín seco, césped, césped artificial, canto rodado...  
Según planos de jardinería.
- MALLA guía para plantas trepadoras, formando módulos, según planos, incluidas las plantas formando la malla, con plantas trepadoras, para virgen ...
- FP** FORRADO DE PILARES CON CHAPA. VER ESPECIFICACIONES Y DETALLES EN PROYECTO.
- FOTOPLANO (A DETERMINAR POR D. T. ) DE "STYLE YOUR GARAGE" PARA PUERTAS SECCIONALES O SIMILAR

**Modulo de ventana tipo de alojamientos**  
vidrio de suelo a techo según planos de carpintería con celosía y peto de prefabricado de paneles Z omega

laminas móviles formadas por mismo panel de fachada -ventana de aluminio con compuesto de persiana

cota de suelo terminado  
panel que forma barandilla de dos balcones





- Hoja exterior de fachada ligera ventilada soportada mediante perfiles metálicos anclada a la estructura formado por: panel Omega-Z, tubo de acero galvanizado de 80mm, barrera húmeda (según detalles de proyecto) y aislamiento proyectado.
- Hoja exterior de fachada ligera ventilada soportada por perfiles de acero galvanizado formado por perfil de aluminio lacado tipo "FAL-KIT" o similar, tubo metálico de 80mm anclado a la estructura y aislamiento proyectado.
- Trasdosado de malla estirada galvanizada, según cotas y diseño de alzado. En el trasdosado la terminación del cerramiento será enfoscado y pintado según D.T.
- FORRADO CON PANELES "FORMICA" O SIMILAR PARA EXTERIORES, SOBRE CERRAMIENTO CAPUCHINA SERIGRAFIADO SEGUN DETALLE FACILITADO POR D.T.
- Jardines interiores y exteriores  
Jardín seco, césped, césped artificial, canto rodado...  
Según planos de jardinería.
- MALLA guía para plantas trepadoras, formando módulos, según planos, incluidas las plantas formando la malla, con plantas trepadoras, para virgen ...
- FP** FORRADO DE PILARES CON CHAPA, VER ESPECIFICACIONES Y DETALLES EN PROYECTO.
- FOTOPANO (A DETERMINAR POR D. T.) DE "STYLE YOUR GARAGE" PARA PUERTAS SECCIONALES O SIMILAR
- Modulo de ventana tipo de alojamiento  
vidrio de suelo a techo según planos de carpintería  
con celosía y peto de prefabricado de paneles Z omega
- laminas móviles formadas por mismo panel de fachada  
ventana de aluminio con compacto de persiana
- cota de suelo terminado  
panel que forma barandilla de dos balcones





SITUACION DE LAS SECCIONES E:1/400

S9  
S8'

S9'

S8

S9  
S8'

S9'

S8

- |   |   |  |  |
|---|---|--|--|
|  | <b>PROYECTO BÁSICO Y DE EJECUCIÓN</b><br><b>EDIFICIO PARA 146 ALQUILAMIENTOS UNIVERSITARIOS PROTEGIDOS</b><br><b>GUARDERÍA UNIVERSITARIA EN PLANTA BAJA Y APARCAMIENTO EN SÓTANO.</b> |  |  |
|   | <b>SITUACIÓN:</b> UNIVERSIDAD DE JAÉN, "CAMPUS LAS LAGUNILLAS",<br>RECINTO "DOMINGO SANVO"<br>(ACTUALMENTE: I.E.S. SANTA TERESA)  | <b>PLANO Nº</b><br><div style="font-size: 2em; font-weight: bold;">17</div>            |  |
|   | <b>PROMOTOR:</b> UNIVERSIDAD DE JAÉN  | <b>CF:</b> Q-7.350.006-H   |  |
|   | <b>PLANO</b> ALZADOS INTERIORES, SECCIONES, SE_39   | <b>E.1/100</b><br><div style="border: 1px solid black; padding: 2px;">JULIO 2010</div> |  |

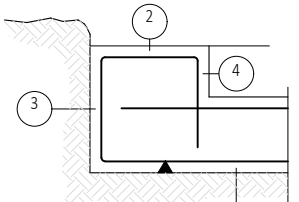
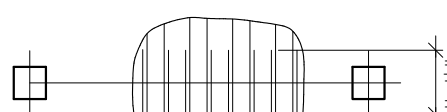
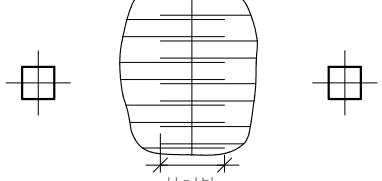


## e. LISTADO DE PLANOS

### Planos de Estructuras

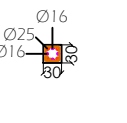
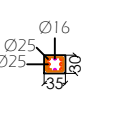
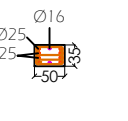
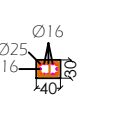
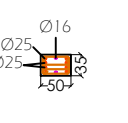
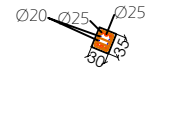

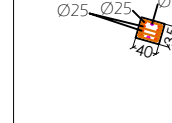
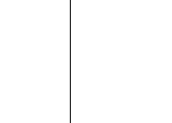


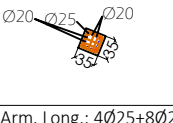
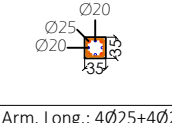

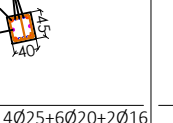
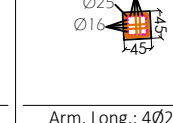

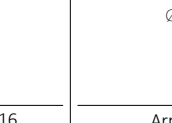
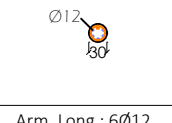


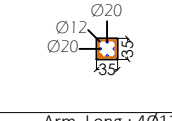
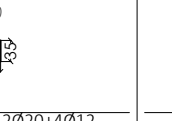

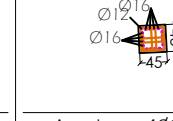
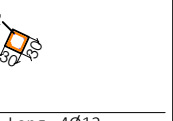
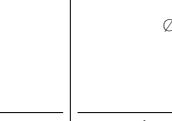
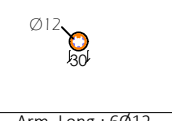
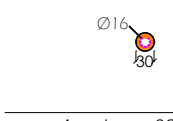

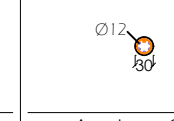

01. CUADRO PILARES I
02. CUADRO PILARES II
  
03. PLANTA SÓTANO Replanteo y Armado de punzonamiento (e: 1/100)
04. PLANTA SÓTANO Armado de Pórticos (e: 1/100)
05. PLANTA SÓTANO Armadura Longitudinal y Transversal Superior (e: 1/100)
06. PLANTA SÓTANO Armadura Longitudinal y Transversal Inferior (e: 1/100)
  
07. PLANTA BAJA Replanteo y Armado de punzonamiento (e: 1/100)
08. PLANTA BAJA Armado de Pórticos (e: 1/100)
09. PLANTA BAJA Armadura Longitudinal y Transversal Superior (e: 1/100)
10. PLANTA BAJA Armadura Longitudinal y Transversal Inferior (e: 1/100)
  
11. PLANRA PRIMERA Replanteo y Armado de punzonamiento (e: 1/100)
12. PLANRA PRIMERA Armado de Pórticos (e: 1/100)
13. PLANRA PRIMERA Armadura Longitudinal y Transversal Superior (e: 1/100)
14. PLANRA PRIMERA Armadura Longitudinal y Transversal Inferior (e: 1/100)
  
15. PLANTA SEGUNDA Replanteo y Armado de punzonamiento (e: 1/100)
16. PLANTA SEGUNDA Armado de Pórticos (e: 1/100)
17. PLANTA SEGUNDA Y TERCERA Armadura Longitudinal y Transversal Superior (e: 1/100)
18. PLANTA SEGUNDA Y TERCERA Armadura Longitudinal y Transversal Inferior (e: 1/100)
  
19. PLANTA TERCERA Replanteo y Armado de punzonamiento (e: 1/100)
20. PLANTA TERCERA Armado de Pórticos (e: 1/100)
  
21. PLANTA CUARTA Replanteo y Armado de punzonamiento (e: 1/100)
22. PLANTA CUARTA Armado de Pórticos (e: 1/100)
23. PLANTA CUARTA Y CUBIERTA Armadura Longitudinal y Transversal Superior (e: 1/100)
24. PLANTA CUARTA Y CUBIERTA Armadura Longitudinal y Transversal Inferior (e: 1/100)
  
25. PLANTA CUBIERTA +7 Replanteo y Armado de punzonamiento (e: 1/100)
26. PLANTA CUBIERTA +7 Armado de Pórticos (e: 1/100)
27. PLANTA CASTILLETE +7 Armadura Longitudinal y Transversal Superior e Inferior (e: 1/50)
  
28. Escaleras Planta Sótano, Baja y Primera (1/50)
29. Escaleras Planta Segunda, Tercera y Cuarta (1/50)

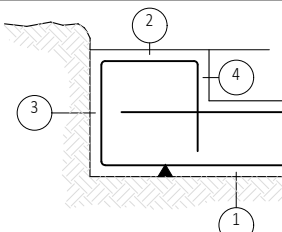
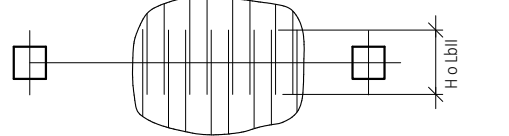
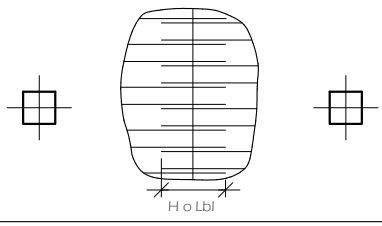
	PC1	PC2	PC3	PC4=PC7	PC5	PC6	PC8=PC9	PC10	PC11=PC21	PC12	PC13=PC23	PC14	PC15	PC16	PC17	PC18	PC19	PC20	PC22	PC24	PC25	PC26
P.Cubierta +17.05																						
				Arm. Long.: 8820+2Ø12 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 6Ø25 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+2Ø16+6Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+4Ø20+2Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø20+4Ø12 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 4Ø20 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 4Ø25+4Ø20+2Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø20+4Ø12 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 4Ø20+4Ø12 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 4Ø25+4Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø20+2Ø12 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 4Ø25+4Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+2Ø16+6Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø20 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 4Ø20 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 4Ø25 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø20 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 4Ø25 Estribos: Ø8
PC +13.90																						
	Arm. Long.: 4Ø20 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 4Ø25+6Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 6Ø25 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+6Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+8Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+2Ø16+6Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 8Ø25 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+4Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 8Ø25 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+2Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+6Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+2Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+2Ø16+6Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø20 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 4Ø20 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 4Ø25+4Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+4Ø16 Estribos: Ø8
PT +10.75																						
	Arm. Long.: 4Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+4Ø20+2Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+8Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+6Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+8Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+2Ø16+6Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 8Ø25 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+2Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø20+2Ø16 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 8Ø25 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 10Ø12 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 4Ø25+4Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+2Ø20 Estribos: Ø10	Arm. Long.: 4Ø25+8Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 6Ø25 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+2Ø16+6Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø20+4Ø12 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 4Ø25+4Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+4Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+2Ø16 Estribos: Ø8
PS +7.60																						
	Arm. Long.: 4Ø20+6Ø12 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 8Ø25+6Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+4Ø20+2Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+8Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 10Ø25 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 10Ø25+2Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 8Ø25+2Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+4Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 6Ø25+4Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 10Ø25+2Ø12 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 8Ø25+2Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+2Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+4Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+2Ø20+2Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+8Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+6Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 10Ø25+2Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+4Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+4Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 6Ø20 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 4Ø25+6Ø16 Estribos: Ø8
PP +3.70																						
	Arm. Long.: 4Ø25+6Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 8Ø25+8Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 8Ø25+2Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+10Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 12Ø25 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 12Ø25+4Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 8Ø25+8Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 6Ø25+2Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 6Ø25+6Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 8Ø25 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 8Ø25+8Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+2Ø16+4Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+8Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 6Ø25+6Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+10Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+8Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 12Ø25+4Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+6Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+10Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 6Ø25+4Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 6Ø25+4Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+8Ø20 Estribos: Ø8
PB -0.10																						
	Arm. Long.: 4Ø25+6Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 8Ø25+8Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 8Ø25+2Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+10Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 12Ø25 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+6Ø16+12Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 18Ø20 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 4Ø25+8Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 6Ø25+6Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 8Ø25+4Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 18Ø20 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 4Ø25+2Ø16+4Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+8Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 6Ø25+6Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+10Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+4Ø12+8Ø16 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 4Ø25+6Ø16+12Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+6Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+12Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+8Ø16 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+8Ø20 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4Ø25+12Ø16 Estribos: Ø8
P5ot -3.75																						
	Arm. Long.: 4Ø12+6Ø16 Estribos: 3Ø8	Arm. Long.: 8Ø12+8Ø16 Estribos: 3Ø8	Arm. Long.: 8Ø12+4Ø20 Estribos: 3Ø8	Arm. Long.: 4Ø16+10Ø20 Estribos: 3Ø8	Arm. Long.: 4Ø16+6Ø16+4Ø20 Estribos: 3Ø8	Arm. Long.: 10Ø16+12Ø20 Estribos: 3Ø8	Arm. Long.: 18Ø20 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 4Ø12+8Ø16 Estribos: 3Ø8	Arm. Long.: 4Ø12+10Ø16 Estribos: 3Ø8	Arm. Long.: 4Ø12+10Ø16 Estribos: 3Ø8	Arm. Long.: 18Ø20 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 4Ø12+4Ø16+4Ø20 Estribos: 3Ø8	Arm. Long.: 4Ø12+8Ø16 Estribos: 3Ø8	Arm. Long.: 4Ø12+10Ø16 Estribos: 3Ø8	Arm. Long.: 4Ø16+10Ø20 Estribos: 3Ø8	Arm. Long.: 4Ø12+4Ø12+8Ø16 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 10Ø16+12Ø20 Estribos: 3Ø8	Arm. Long.: 4Ø12+6Ø16 Estribos: 3Ø8	Arm. Long.: 4Ø12+12Ø16 Estribos: 3Ø8	Arm. Long.: 4Ø12+4Ø16 Estribos: 3Ø8	Arm. Long.: 4Ø12+8Ø20 Estribos: 3Ø8	Arm. Long.: 4Ø12+12Ø16 Estribos: 3Ø8

Características de los materiales											
Materiales		Hormigón							Acero		
		Control				Características			Control		Características
Elemento	Nivel Control	Coef. Ponde.	Tipo	Consistencia	Tamaño máx. árido	Exposición Ambiente	Recubrimiento nominal	Recubrimiento nominal sobre el terreno	Nivel Control	Coef. Ponde.	Tipo
Losas de cimentación	Estadístico	$\gamma < 1.50$	HA-30/P/25/Ita	Plástica a blanda (B-5 cm)	20/25 mm	Ita	35/40 mm	35/40 mm	Estadístico	$\gamma \leq 1.15$	B 500 S
Ejecución (Acciones)	Normal	$\gamma < 1.50$ $\gamma < 1.60$	Adaptado a la Instrucción EHE								
Notas											
<ul style="list-style-type: none"><li>- Control Estadístico en EHE, equivale a control normal</li><li>- Solapes según EHE</li><li>- El acero utilizado deberá estar garantizado con un distintivo reconocido: Sello CIETSID, CC-EHE, ...</li></ul>											
Recubrimientos nominales											
<div></div> <div>1a.- Recubrimiento inferior contacto terreno <math>\geq 8</math> cm. 1b.- Recubrimiento con hormigón de limpieza 4 cm. 2.- Recubrimiento superior libre 4/5 cm. 3.- Recubrimiento lateral contacto terreno <math>\geq 8</math> cm. 4.- Recubrimiento lateral libre 4/5 cm.</div>											
Datos geotécnicos											
<ul style="list-style-type: none"><li>- Tensión admisible del terreno considerada =11'08 MPa (1'13Kg/cm<sup>2</sup>)</li><li>- Coeficiente de balasto de la losa K= 6 Kg/cm<sup>3</sup></li></ul>											
Armado general losa										Canto losa	
Armado superior:		Ø 16c/20				Armado inferior:		Ø 16c/20			
Solapes:		.....				Solapes:		.....		75 cm	
Armado superior # Ø										Armado inferior # Ø	
El solape de las armaduras superiores se realizará en las líneas de pilares con la longitud mayor de H o Lbt										El solape de las armaduras inferiores se realizará en el centro del vano con la longitud mayor de H o Lbt	
											
Longitudes de solape en arranque de pilares. Lb											
Armadura	Sin acciones dinámicas		Con acciones dinámicas								
	B 400 S	B 500 S	B 400 S	B 500 S							
	Ø12	25 cm	30 cm	40 cm	50 cm						
	Ø14	40 cm	45 cm	50 cm	60 cm						
	Ø16	45 cm	50 cm	60 cm	70 cm						
	Ø20	60 cm	65 cm	80 cm	100 cm						
	Ø25	80 cm	100 cm	110 cm	130 cm						
Nota: Válido para hormigón Fck $\geq 25$ N/mm <sup>2</sup> Si Fck $\geq 30$ N/mm <sup>2</sup> podrán reducirse dichas longitudes, de acuerdo al Art. 66 de la EHE											

Características de los materiales - Muros											
Materiales	Hormigón							Acero			
	Control				Características			Control		Características	
Elemento Zona/Planta	Nivel Control	Coef. Ponde.	Tipo	Consistencia	Tamaño máx. árido	Exposición Ambiente	Recubrimiento nominal	Recubrimiento nominal sobre el terreno	Nivel Control	Coef. Ponde.	Tipo
Muros de contención	Estadístico	$\gamma < 1.50$	HA-30/P/25/Ita	Blanda a fluida (B-15 cm)	20/25 mm	IIta	35/40 mm	35/40 mm	Normal	$\gamma \leq 1.15$	B



PC27	PC28	PC29	PC30	PC31	PC32	PC33	PC34	PC35	PC36	PC37	PC38	PCC1	PCC2	PCC3	PCC4	PCC5	PCC6	PCC7+PCC8+PCC16	PCC13+PCC14+PCC15+PCC17 PCC18
																			
				Arm. Long.: 4025+4016 Estribos: Ø8							Arm. Long.: 8025+2016 Estribos: Ø8								
																			
				Arm. Long.: 4025+4016 Estribos: Ø8							Arm. Long.: 8025+2016 Estribos: Ø8								
																			
				Arm. Long.: 6025+2016 Estribos: Ø8							Arm. Long.: 8025+2016 Estribos: Ø8								
																			
				Arm. Long.: 4025+8016 Estribos: Ø8							Arm. Long.: 8025+2016 Estribos: Ø8								
																			
Arm. Long.: 4025+4020 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 6025 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4025+2016 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4025+2020 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4025+6020+2016 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 6025+2016 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 8025+2016 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4025+8020 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4025+8016 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 8025+4016 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 8025+2016 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 8025+2016 Estribos: Ø8								
																			
Arm. Long.: 4025+8020 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4025+4020 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4025+4016 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4025+4020 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 12020+4012 Arranque: 12020+4012 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 4025+8016 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 16020 Arranque: 16020 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 4025+6020+2016 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4025+8016 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4025+16016 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4025+16016 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4025+16016 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 6012 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 6012 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 6012 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 6012 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 6012 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 6012 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 6012 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 6012 Estribos: Ø6
																			
Arm. Long.: 4012+8020 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4012+4020 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4012+4016 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4012+4020 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 12020+4012 Arranque: 12020+4012 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 4012+8016 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 16020 Arranque: 16020 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 4012+2016+6020 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4012+8016 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4012+16016 Estribos: Ø8	Arm. Long.: 4012 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 4012 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 8012 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 8012 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 8016 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 18016 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 8016 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 16020 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 6012 Estribos: Ø6	Arm. Long.: 6012 Estribos: Ø6

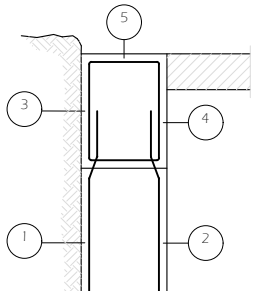
Características de los materiales												
Materiales		Hormigón							Acero			
		Control				Características			Control	Características		
Elemento Zona/Planta	Nivel Control	Coef. Ponde.	Tipo	Consistencia	Tamaño máx. árido	Exposición Ambiente	Recubrimiento nominal	Recubrimiento nominal sobre el terreno	Nivel Control	Coef. Ponde.	Tipo	
Losas de cimentación	Estadístico	$\gamma$ c=1.50	HA-30/P/25/la	Plástica a blanda (8-9 cm)	20/25 mm	IIa	35/40 mm	35/40 mm	Estadístico	$\gamma$ s=1.15	B 500 S	
Ejecución (Acciones)	Normal	$\gamma$ c=1.60	Adaptado a la Instrucción EHE									
Notas												
- Control Estadístico en EHE, equivale a control normal - Solapes según EHE - El acero utilizado deberá estar garantizado con un distintivo reconocido: Sello CIETSID, CC-EHE, ...												
Recubrimientos nominales												
<div></div> <div>1a.- Recubrimiento inferior contacto terreno <math>\geq</math> 8 cm. 1b.- Recubrimiento con hormigón de limpieza 4 cm. 2.- Recubrimiento superior libre 4/5 cm. 3.- Recubrimiento lateral contacto terreno <math>\geq</math> 8 cm. 4.- Recubrimiento lateral libre 4/5 cm.</div>												
Datos geotécnicos												
- Tensión admisible del terreno considerada =11'08 MPa (1'13Kg/cm2) - Coeficiente de balasto de la losa K= 6 Kg/cm3												
Armado general losa								Canto losa				
Armado superior:			$\varnothing$ 16c/20			Armado inferior:			$\varnothing$ 16c/20			
Solapes:			.....			Solapes:			75 cm			
Armado superior # $\varnothing$						Armado inferior # $\varnothing$						
El solape de las armaduras superiores se realizará en las líneas de pilares con la longitud mayor de H o Lbl						El solape de las armaduras inferiores se realizará en el centro del vano con la longitud mayor de H o Lbl						
												
Longitudes de solape en arranque de pilares. Lb												
Armadura	Sin acciones dinámicas		Con acciones dinámicas		Nota: Válido para hormigón Fck $\geq$ 25 N/mm2 Si Fck $\geq$ 30 N/mm2 podrán reducirse dichas longitudes, de acuerdo al Art. 66 de la EHE							
	B 400 S	B 500 S	B 400 S	B 500 S								
	$\varnothing$ 12	25 cm	30 cm	40 cm								50 cm
	$\varnothing$ 14	40 cm	45 cm	50 cm								60 cm
	$\varnothing$ 16	45 cm	50 cm	60 cm								70 cm
	$\varnothing$ 20	60 cm	65 cm	80 cm								100 cm
$\varnothing$ 25	80 cm	100 cm	110 cm	130 cm								

Características de los materiales - Muros										
Hormigón									Acero	
Materiales	Control			Características					Control	Características
Elemento Zona/Planta	Nivel Control	Coef. Ponde.	Tipo	Consistencia	Tamaño máx. árido	Exposición Ambiente	Recubrimiento nominal	Recubrimiento nominal sobre el terreno	Nivel Control	Coef. Ponde. Tipo
Muros de contención	Estadístico	$\gamma$ c=1.30	HA-30/25/la	Blanda a fluida (9-15 cm)	20/25 mm	Ila	35/40 mm	35/40 mm	Normal	$\gamma$ s=1.15 B.....S
Muros Pantalla	Estadístico	$\gamma$ c=1.50	HA-30/25/la	Blanda a fluida (9-15 cm)	10/15 mm	Ila	35/40 mm	35/40 mm	Normal	$\gamma$ s=1.15 B.....S
Ejecución (Acciones)	Normal	$\gamma$ c=1.50 $\gamma$ s=1.00	Adaptado a la Instrucción EHE							

Notas

- Control Estadístico en EHE, equivale a control normal
- Solapes según EHE
- El acero utilizado deberá estar garantizado con un distintivo reconocido: Sello CIETSID, CC-EHE, ...

Recubrimientos nominales



1.- Recubrimiento pantalla, lateral contacto terreno  $\geq$  8 cm.

2.- Recubrimiento pantalla, lateral libre 5 cm.

3.- Recubrimiento viga de coronación, lateral contacto terreno  $\geq$  8 cm.

4.- Recubrimiento viga de coronación, lateral libre 3.5 cm.

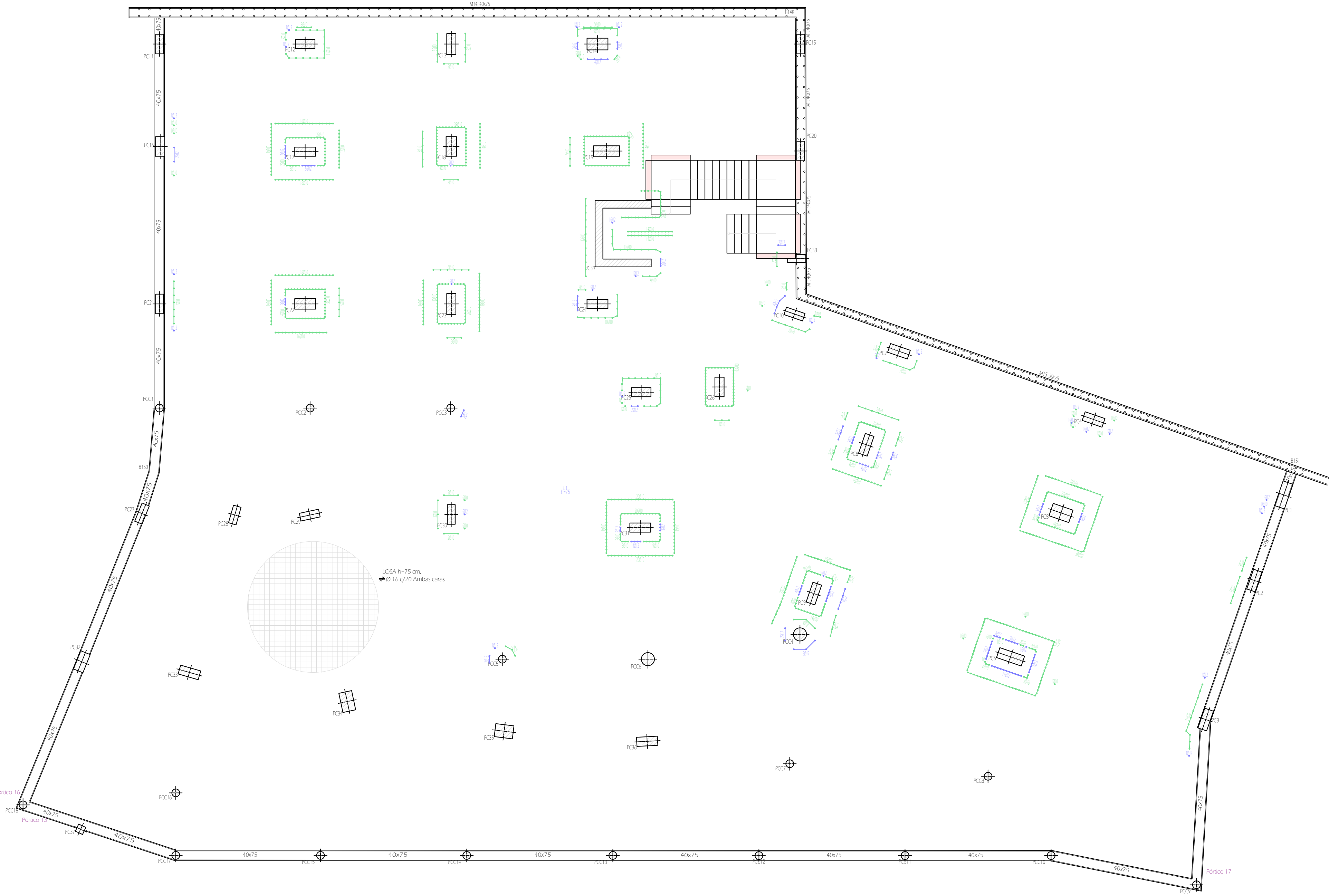
5.- Recubrimiento viga de coronación, superior libre 3.5 cm.

Clase general de exposición				Descripción	Ejemplos
Clase	Subclase	Designación	Tipo de proceso		
No agresiva		I	Ninguno	- Interiores de edificios, no sometidos a condensaciones - Elementos de hormigón en masa	- Interiores de edificios, protegidos de la intemperie
Normal	Humedad alta	IIa	Corrosión de origen diferente de los cloruros	- Interiores sometidos a humedades relativas medias altas ( $>$ 65%) o a condensaciones - Exteriores en ausencia de cloruros, y expuestos a lluvia en zonas con precipitación media anual superior a 600 mm - Elementos enterrados o sumergidos	- Sótanos no ventilados - Cimentaciones - Tableros y pilas de puentes en zonas con precipitación media anual superior a 600 mm - Elementos de hormigón en cubiertas de edificios
	Humedad media	IIb	Corrosión de origen diferente de los cloruros	- Exteriores en ausencia de cloruros, sometidos a la acción del agua de lluvia, en zonas con precipitación media anual inferior a 600 mm	- Construcciones exteriores protegidas de la lluvia - Tableros y pilas de puentes, en zonas de precipitación media anual inferior a 600 mm
Marina	Aérea	IIIa	Corrosión por cloruros	- Elementos de estructuras marinas, por encima del nivel de pleamar - Elementos exteriores de estructuras situadas en las proximidades de la línea costera (a menos de 5 km)	- Edificaciones en las proximidades de la costa - Puentes en las proximidades de la costa - Zonas aéreas de diques, pantolanes y otras obras de defensa litoral - Instalaciones portuarias
	Sumergida	IIIb	Corrosión por cloruros	- Elementos de estructuras marinas, sumergidas permanentemente, por debajo del nivel mínimo de bajamar	- Zonas sumergidas de diques, pantolanes y otras obras de defensa litoral - Cimentaciones y zonas sumergidas de pilas de puentes en el mar
	En zona de mareas	IIIc	Corrosión por cloruros	- Elementos de estructuras marinas situadas en la zona de carrera de mareas	- Zonas situadas en el recorrido de marea de diques, pantolanes y otras obras de defensa litoral - Zonas de pilas de puentes sobre el mar, situadas en el recorrido de la marea

Cuadro de pilares  
Escala 1:125  
Hormigón: HA-25, Yc=1.5  
Acero en barras: B 500 S, Ys=1.15  
Acero en estribos: B 500 S, Ys=1.15

Resumen Acero	Long. total	Peso+10%	Total
Cuadro de pilares	(m)	(kg)	
B 500 S, Ys=1.15	Ø6 2253.6	550	
	Ø8 9497.0	4122	
	Ø10 118.6	80	
	Ø12 1218.0	1190	
	Ø16 2803.4	4867	
	Ø20 3038.6	8243	
	Ø25 4657.4	19741	38793





PSot - 3.75  
Replanteo  
Hormigón: HA-35, Yc=1.5  
Aceros en cimentación: B 500 S, Ys=1.15

Armadura base en losas de cimentación  
Paños: L1  
Superior: Ø16 cada 20 cm Inferior: Ø16 cada 20 cm  
No detallada en plano

\* En la serie de planos de replantero y punzonamiento, vienen especificando los número de los pórticos, para los planos de pórticos poder identificarlos

Características de los materiales

Materiales		Hormigón							Acero			
		Control			Características				Control			Características
Elemento	Zona/Planta	Nivel Control	Coef. Ponde.	Tipo	Consistencia	Tamaño máx. árido	Exposición Ambiente	Recubrimiento nominal	Recubrimiento nominal sobre el terreno	Nivel Control	Coef. Ponde.	Tipo
Losas de cimentación		Estadístico	$\gamma = 1.50$	HA-35/P/25/IIa	Plástico a blanda Ø 9 cm	20/25 mm	IIa	35/40 mm	35/40 mm	Estadístico	$\gamma \leq 1.15$	B 500 S
Ejecución (Acciones)		Normal	$\gamma = 1.50$ $\gamma = 1.60$	Adaptado a la Instrucción EHE								

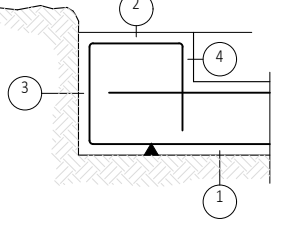
Notas

- Control Estadístico en EHE, equivale a control normal

- Solapes según EHE

- El acero utilizado deberá estar garantizado con un distintivo reconocido: Sello CIETSID, CC-EHE, ...

Recubrimientos nominales



1a.- Recubrimiento inferior contacto terreno  $\geq 8$  cm.  
1b.- Recubrimiento con hormigón de limpieza 4 cm.  
2.- Recubrimiento superior libre 4/5 cm.  
3.- Recubrimiento lateral contacto terreno  $\geq 8$  cm.  
4.- Recubrimiento lateral libre 4/5 cm.

Datos geotécnicos

- Tensión admisible del terreno considerada = 11'08 MPa (1'13Kg/cm2)

- Coeficiente de balasto de la losa K= 6 Kg/cm3

Armado general losa

Armado superior: Ø 16c/20  
Solapes: ---

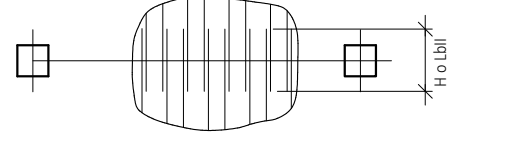
Armado inferior: Ø 16c/20  
Solapes: ---

Canto losa

75 cm

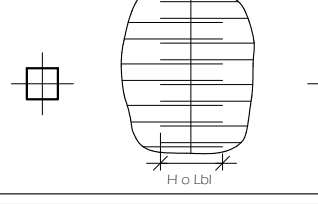
Armado superior # Ø

El solape de las armaduras superiores se realizará en las líneas de pilares con la longitud mayor de H o LbII



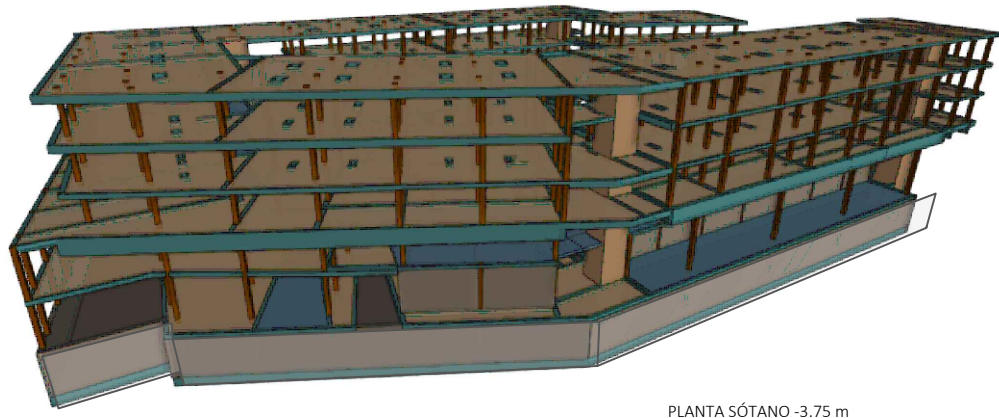
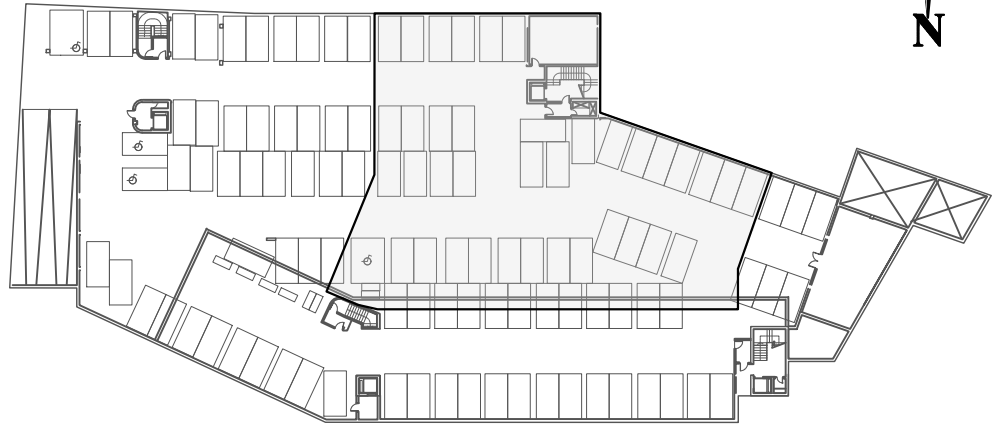
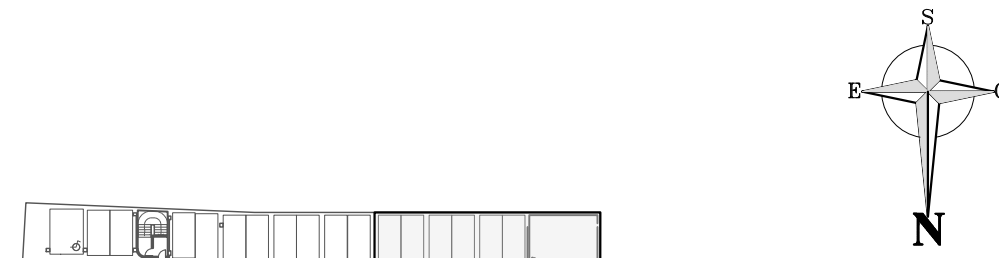
Armado inferior # Ø

El solape de las armaduras inferiores se realizará en el centro del vano con la longitud mayor de H o LbI



Longitudes de solape en arranque de pilares, Lb

Armadura	Sin acciones dinámicas		Con acciones dinámicas		Nota: Válido para hormigón Fck $\geq 25$ N/mm2 Si Fck $\geq 30$ N/mm2 podrán reducirse dichas longitudes, de acuerdo al Art. 66 de la EHE
	B 400 S	B 500 S	B 400 S	B 500 S	
Ø12	25 cm	30 cm	40 cm	50 cm	
Ø14	40 cm	45 cm	50 cm	60 cm	
Ø16	45 cm	50 cm	60 cm	70 cm	
Ø20	60 cm	65 cm	80 cm	100 cm	
Ø25	80 cm	100 cm	110 cm	130 cm	



PLANTA SÓTANO -3.75 m



UNIVERSIDAD DE JAÉN

PROYECTO DE FIN DE GRADO:  
ANÁLISIS, CÁLCULO Y COMPROBACIÓN ESTRUCTURAL DEL PROYECTO DE  
145 ALOJAMIENTOS UNIVERSITARIOS, GUARDERÍA Y APARCAMIENTOS,  
CAMPUS UNIVERSITARIO "LAS LAGUNILLAS"- JAÉN



NOMBRE DE PLANO  
Planta Sótano (-3,75m) Módulo C - Replanteo y Armado de Punzonamiento

ALUMNA  
CRISTO SILLERO, MACARENA

FIRMA  


Nº PLANO  
03

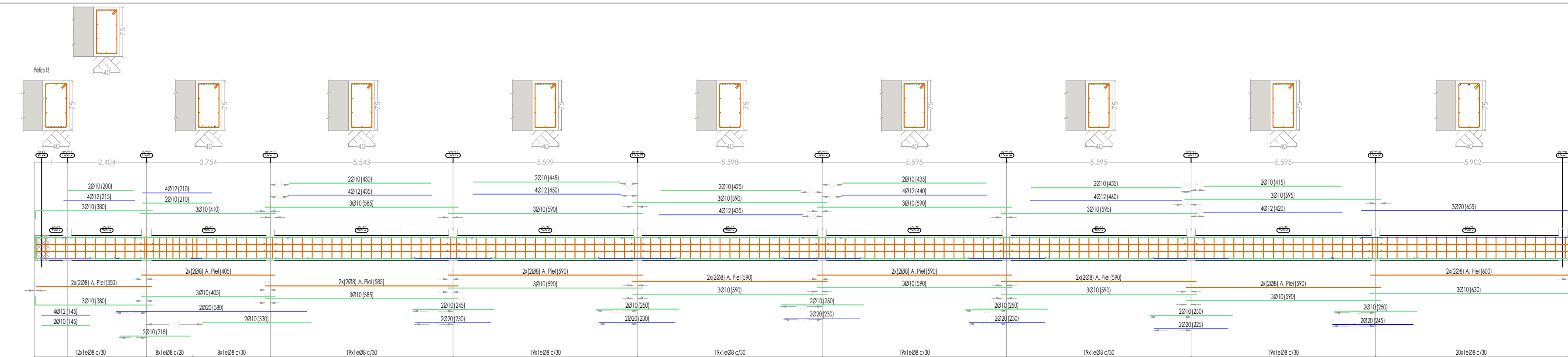
TUTOR  
CARO ESTEBAN, MANUEL

FECHA  
17/06/2020

ESCALA  
1:100  
Formato papel (A1)

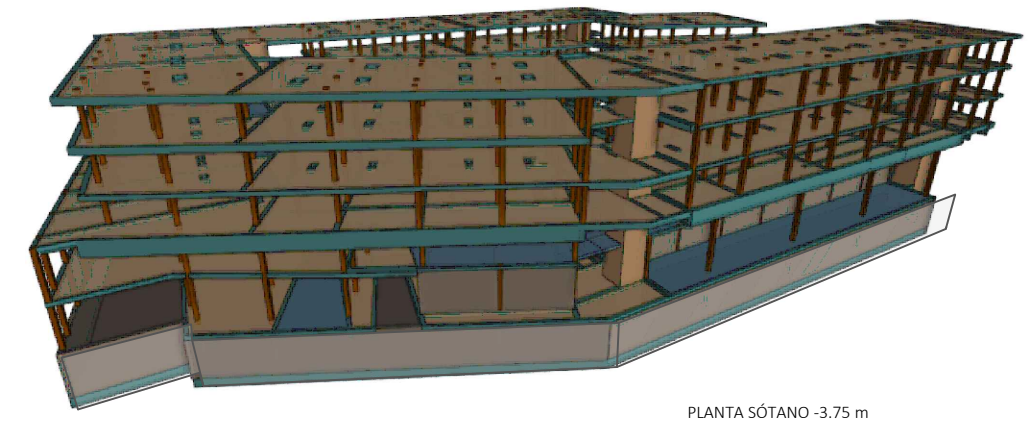
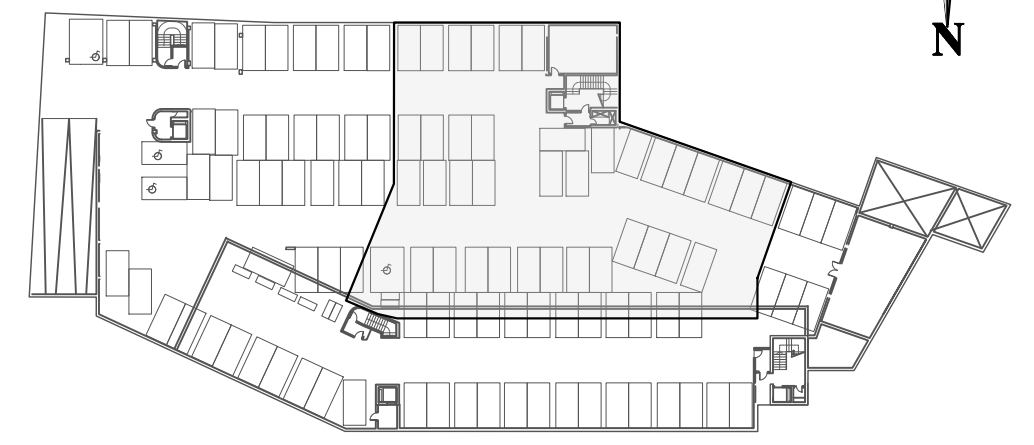
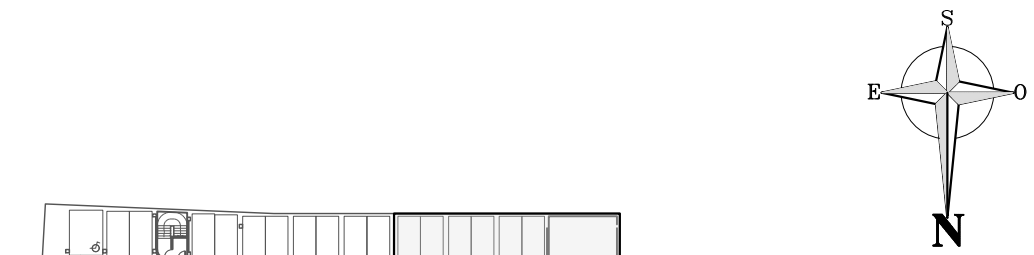
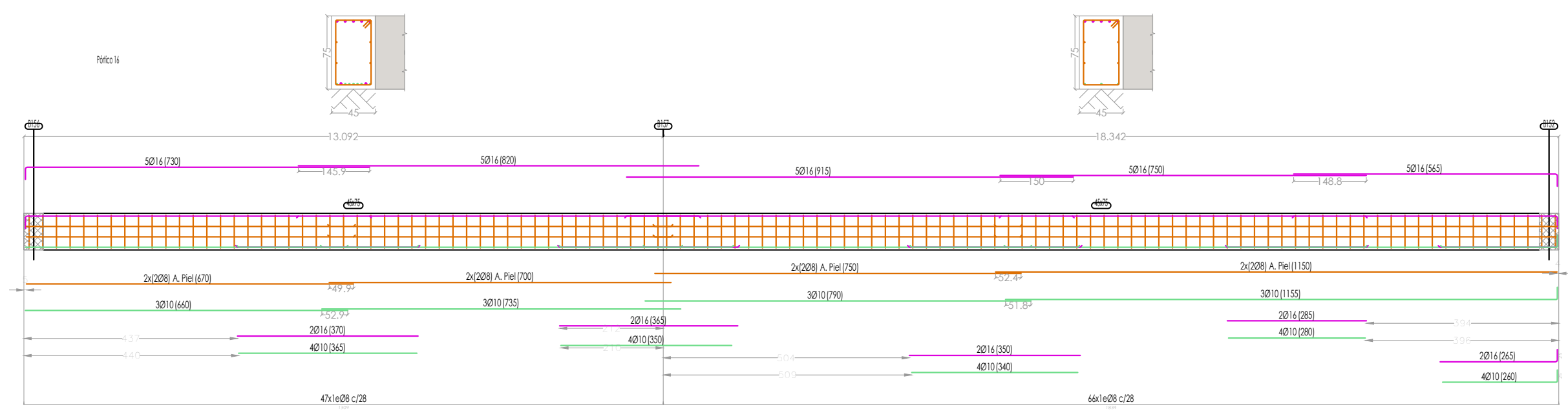
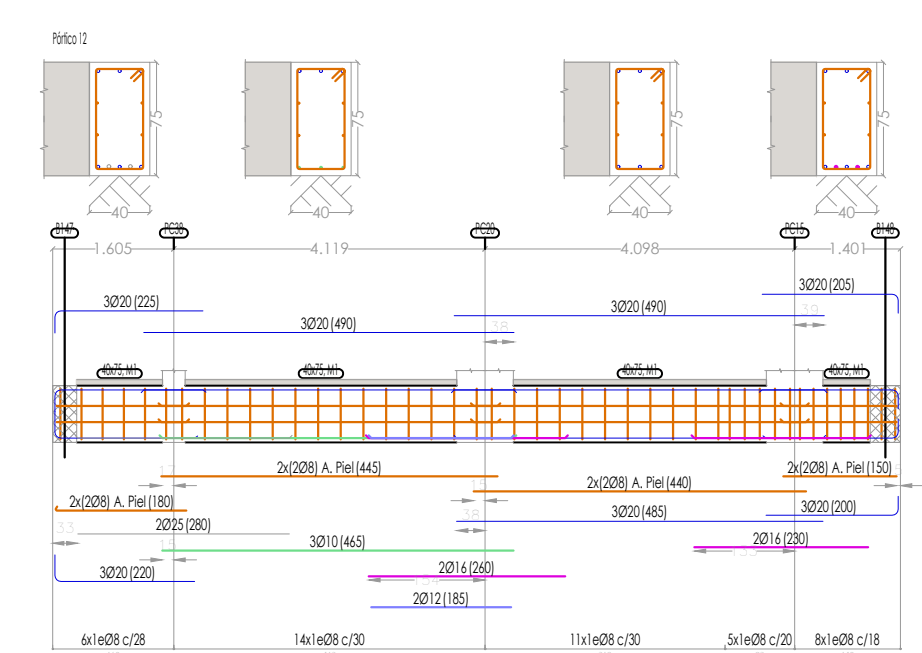
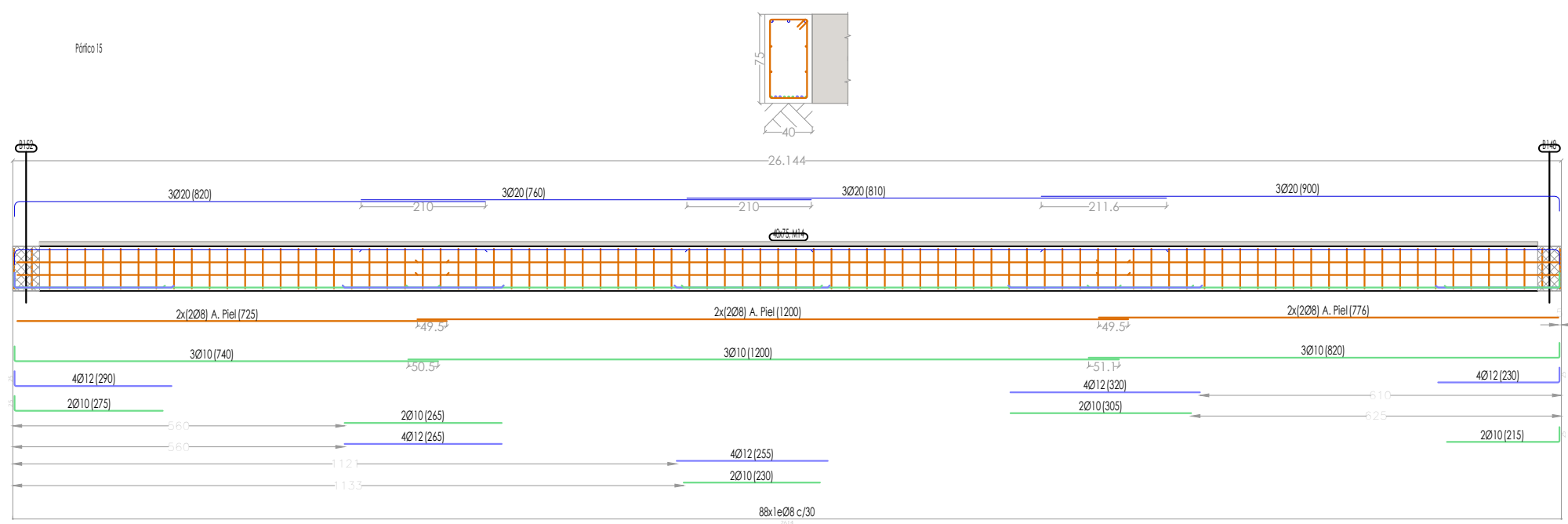
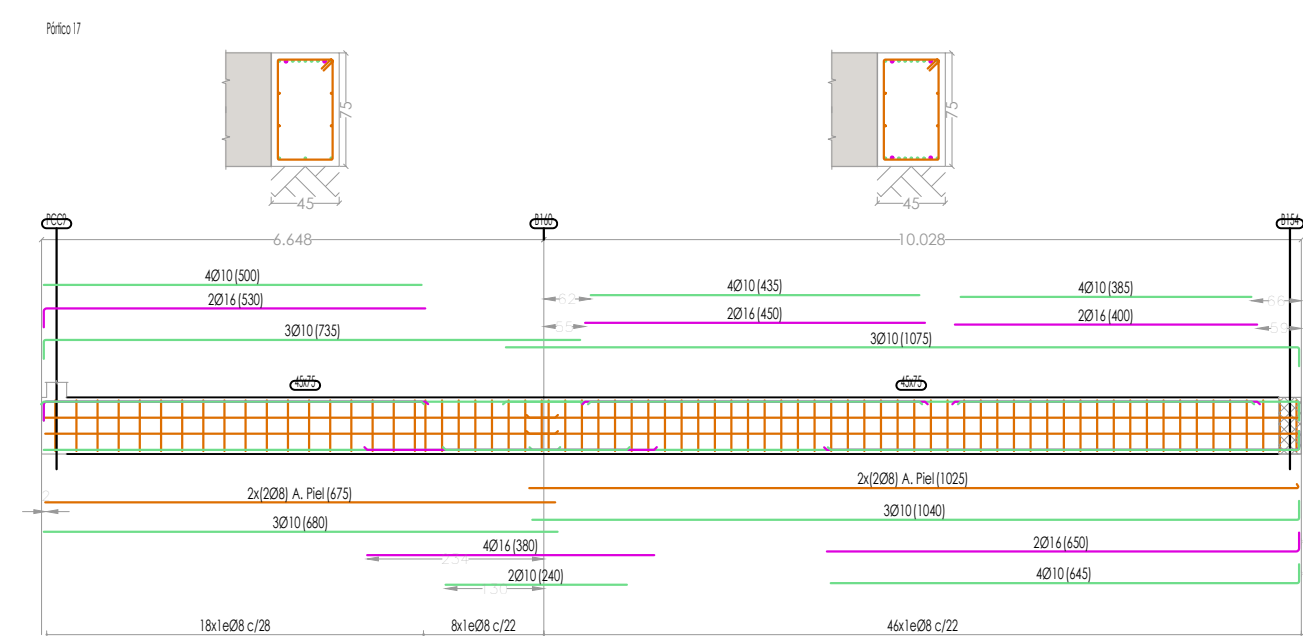
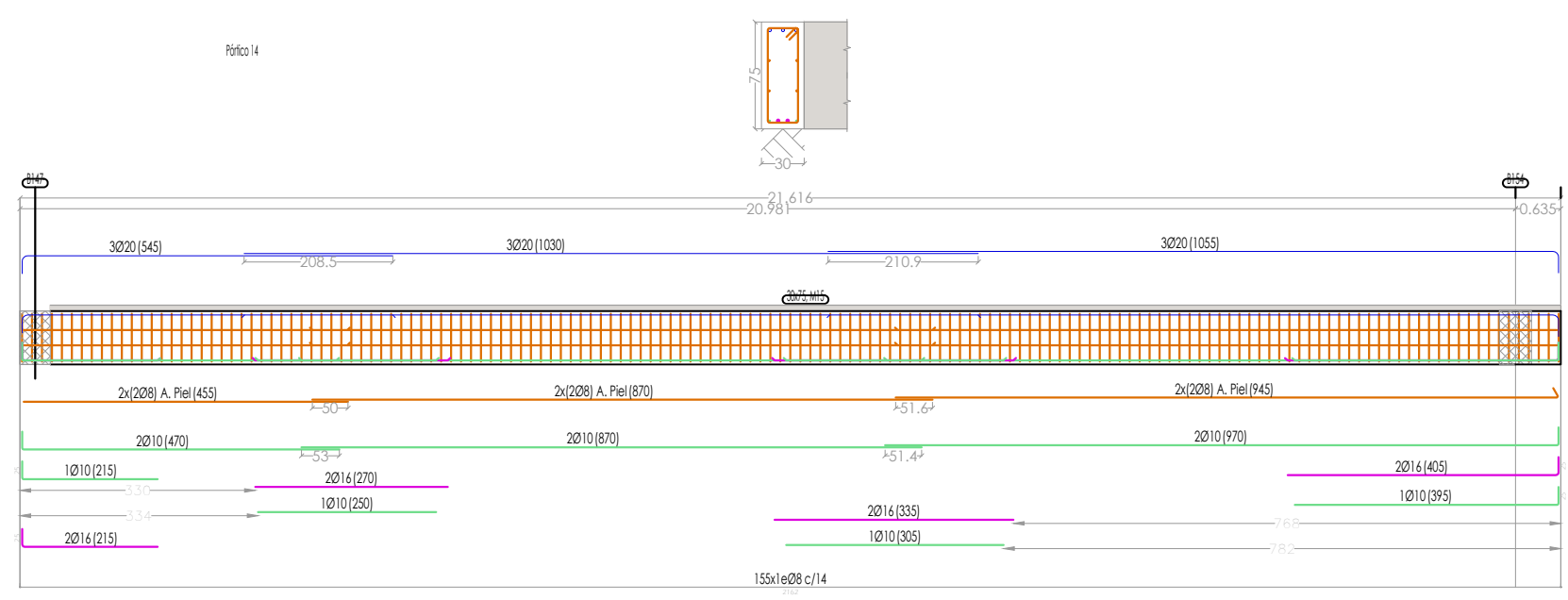
0 1 2 3 4 5 (m.)



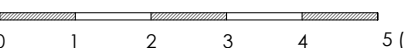


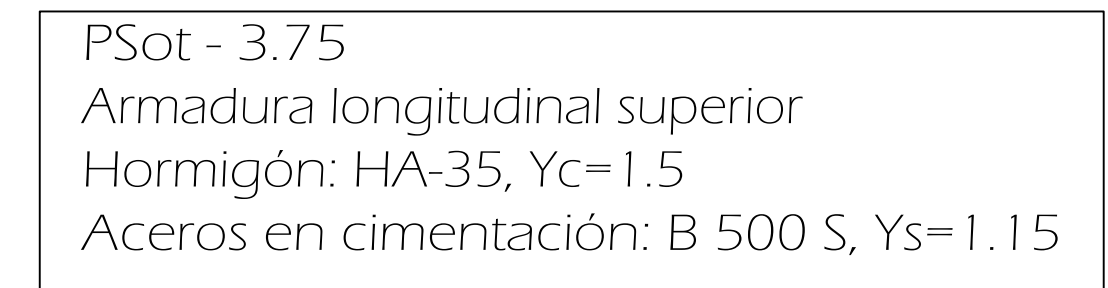


PSot - 3.75  
Despiece de vigas  
Hormigón: HA-25, Yc=1.5  
Acero en barras: B 500 S, Ys=1.15  
Acero en estribos: B 500 S, Ys=1.15

Para la identificación de los porticos,  
ver en Planos de Replanteo y  
Punzonamiento, de planta respectiva

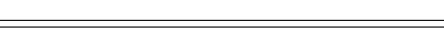
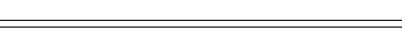


 Nº PLANO <b>04</b>	PROYECTO DE FIN DE GRADO: ANÁLISIS, CÁLCULO Y COMPROBACIÓN ESTRUCTURAL DEL PROYECTO DE 145 ALOJAMIENTOS UNIVERSITARIOS, GUARDERÍA Y APARCAMIENTOS, CAMPUS UNIVERSITARIO "LAS LAGUNILLAS"- JAÉN	
	NOMBRE DE PLANO Planta Sótano (-3,75m) Módulo C - Armado Pórticos	
	ALUMNA CRISTO SILLERO, MACARENA	FIRMA 
	TUTOR CARO ESTEBAN, MANUEL	FECHA 17/06/2020
ESCALA <b>1:100</b>		Formato papel (A1)
		



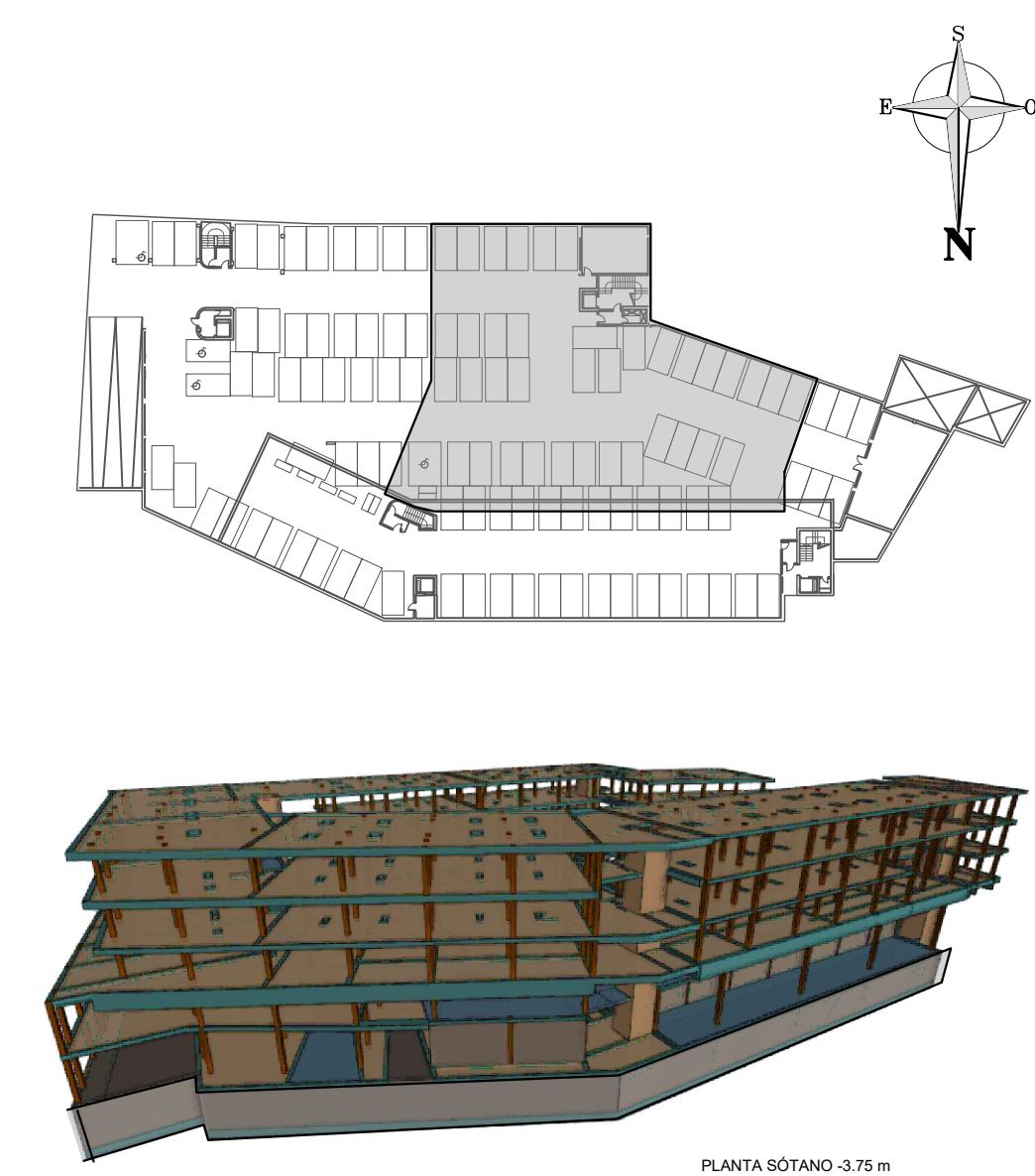
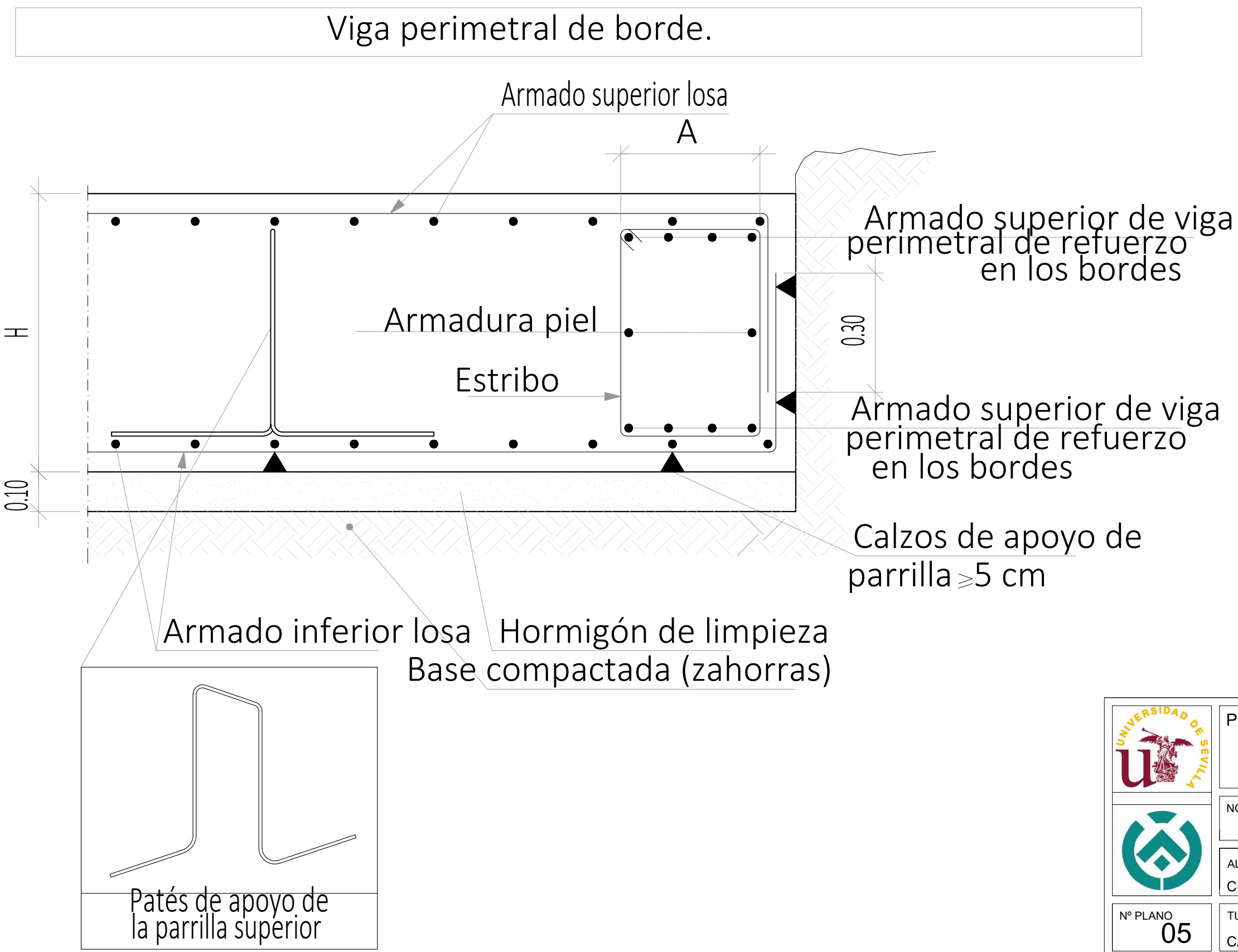
Notas	
-	Control Estadístico en EHE, equivale a control normal
-	Solapas según EHE
-	El acero utilizado deberá estar garantizado con un distintivo reconocido: Sello CIETSID, CC-EHE, ...



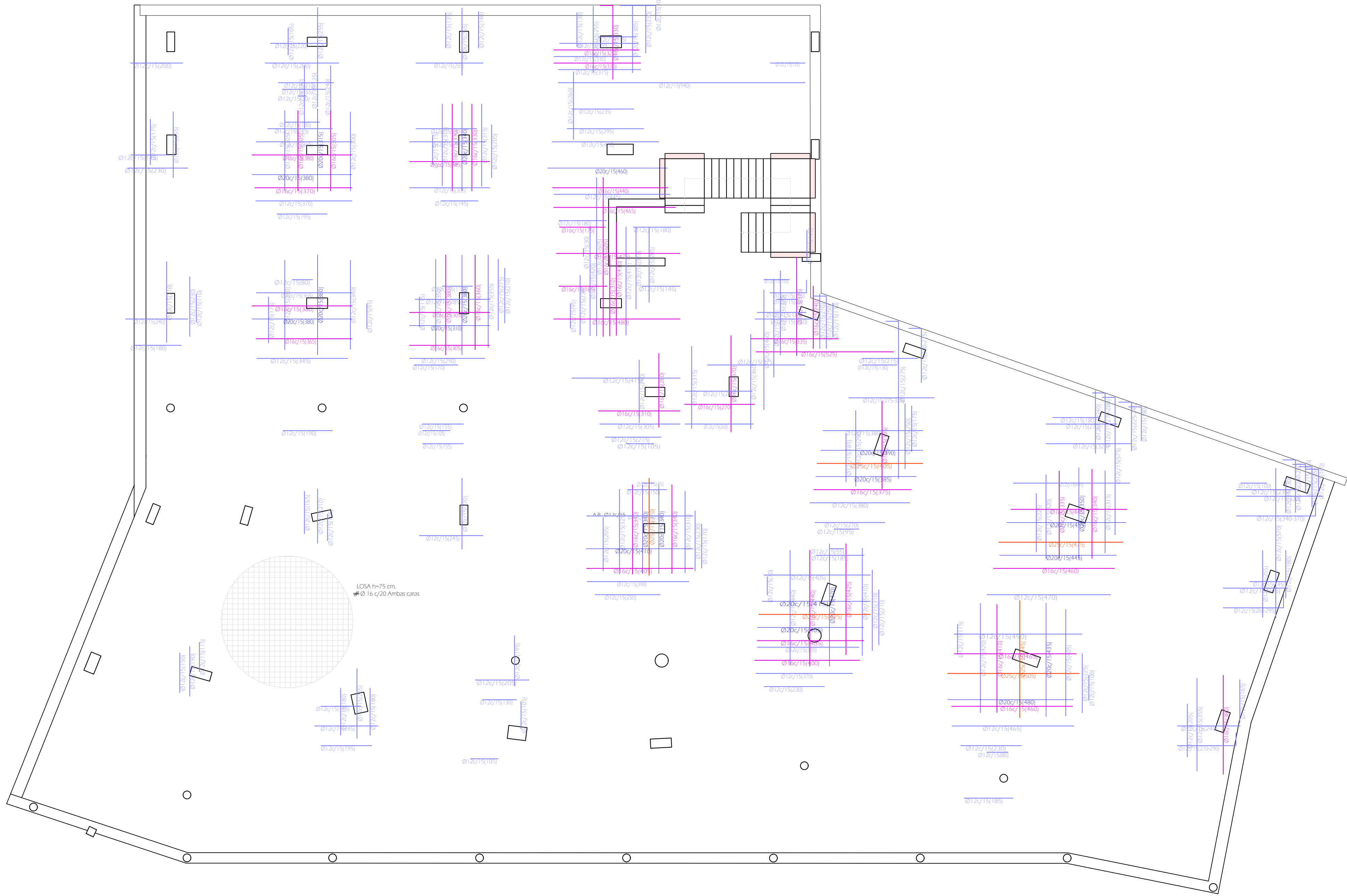
<b>Armado superior # Ø</b>	<b>Armado inferior # Ø</b>
<p>El solape de las armaduras superiores se realizará en las líneas de pilares con la longitud mayor de H o Lb/1</p> 	<p>El solape de las armaduras inferiores se realizará en el centro del vano con la longitud mayor de H o Lb/1</p> 

Longitudes de solape en arranque de pilares. Lb				
Armadura	Sin acciones dinámicas		Con acciones dinámicas	
	B 400 S	B 500 S	B 400 S	B 500 S
Ø12	25 cm	30 cm	40 cm	50 cm
Ø14	40 cm	45 cm	50 cm	60 cm
Ø16	45 cm	50 cm	60 cm	70 cm
Ø20	60 cm	65 cm	80 cm	100 cm
Ø25	80 cm	100 cm	110 cm	130 cm

Nota: Válido para hormigón Fck > 25 N/mm2  
Si Fck > 30 N/mm2 podrán reducirse dichas longitudes, de acuerdo al Art. 66 de la EHE







PSot - 3.75  
Armadura longitudinal superior  
Hormigón: HA-35, Yc=1.5  
Aceros en cimentación: B 500 S, Ys=1.15

Características de los materiales												
Materiales		Hormigón							Acero			
		Control				Características			Control		Características	
Elemento	Nivel	Coef.	Tipo	Consistencia	Tamaño	Exposición	Recubrimiento	Recubrimiento	Nivel	Coef.	Tipo	
Zona/Planta	Control	Ponde.										max. árido
Losas de cimentación	Estadístico	$\gamma < 1.50$	HA-35/P25/IIa	Plástica a blanda (Ø 8 cm)	2025 mm	IIa	3540 mm	3540 mm	Estadístico	$\gamma < 1.15$	B 500 S	
Ejecución (Acciones)	Normal	$\gamma < 1.50$ $\gamma < 1.60$	Adaptado a la Instrucción EHE									

Notas

- Control Estadístico en EHE, equivale a control normal

- Solapes según EHE

- El acero utilizado deberá estar garantizado con un distintivo reconocido: Sello CIETSID, CC-EHE, ...

Recubrimientos nominales											
--------------------------	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--

1a - Recubrimiento inferior contacto terreno  $\geq 8$  cm.  
1b - Recubrimiento con hormigón de limpieza 4 cm.  
2 - Recubrimiento superior libre 4/5 cm.  
3 - Recubrimiento lateral contacto terreno  $\geq 8$  cm.  
4 - Recubrimiento lateral libre 4/5 cm.

Datos geotécnicos											
-------------------	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--

- Tensión admisible del terreno considerada =11'08 MPa (1'13Kg/cm2)

- Coeficiente de balasto de la losa K= 6 Kg/cm3

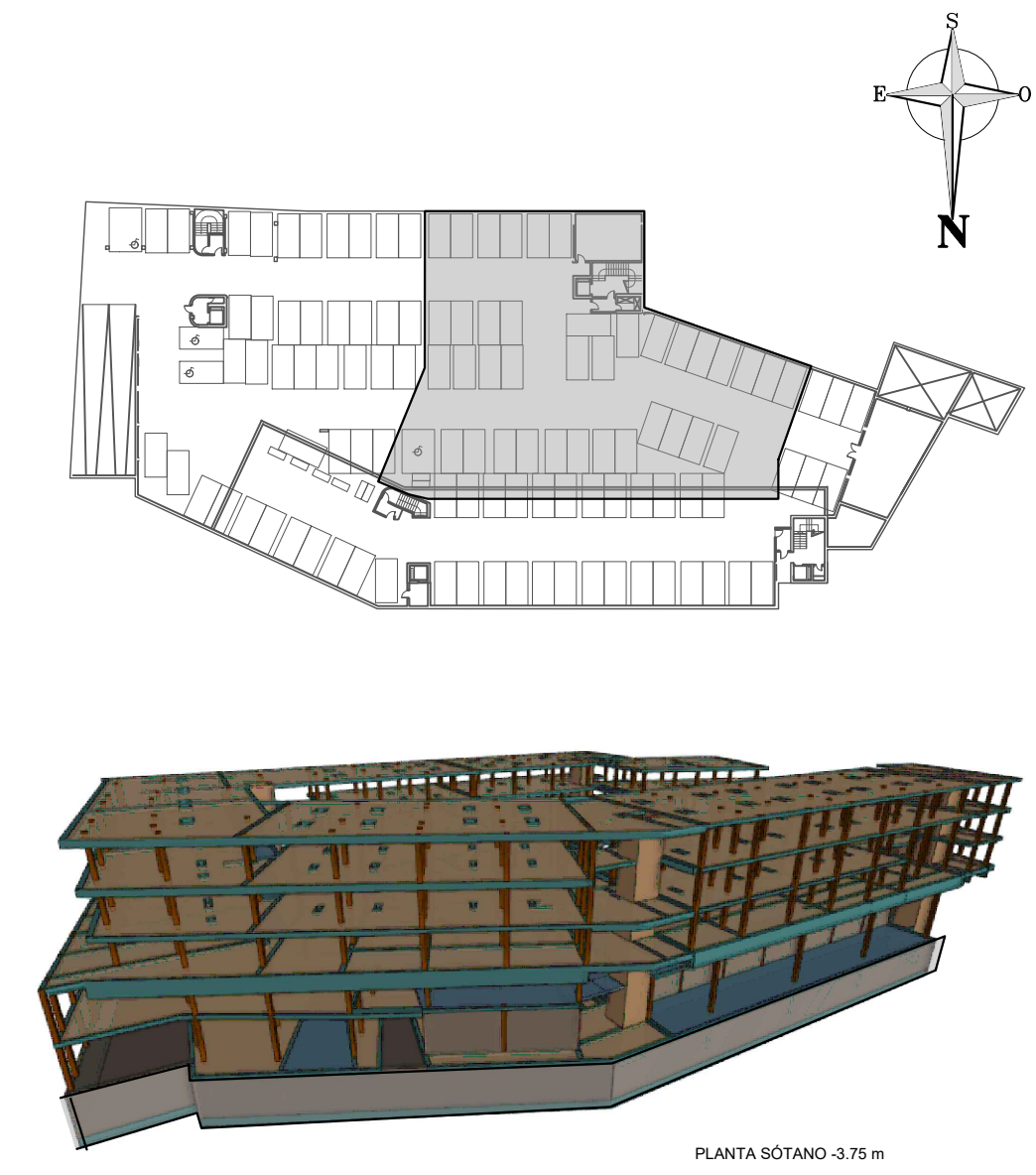
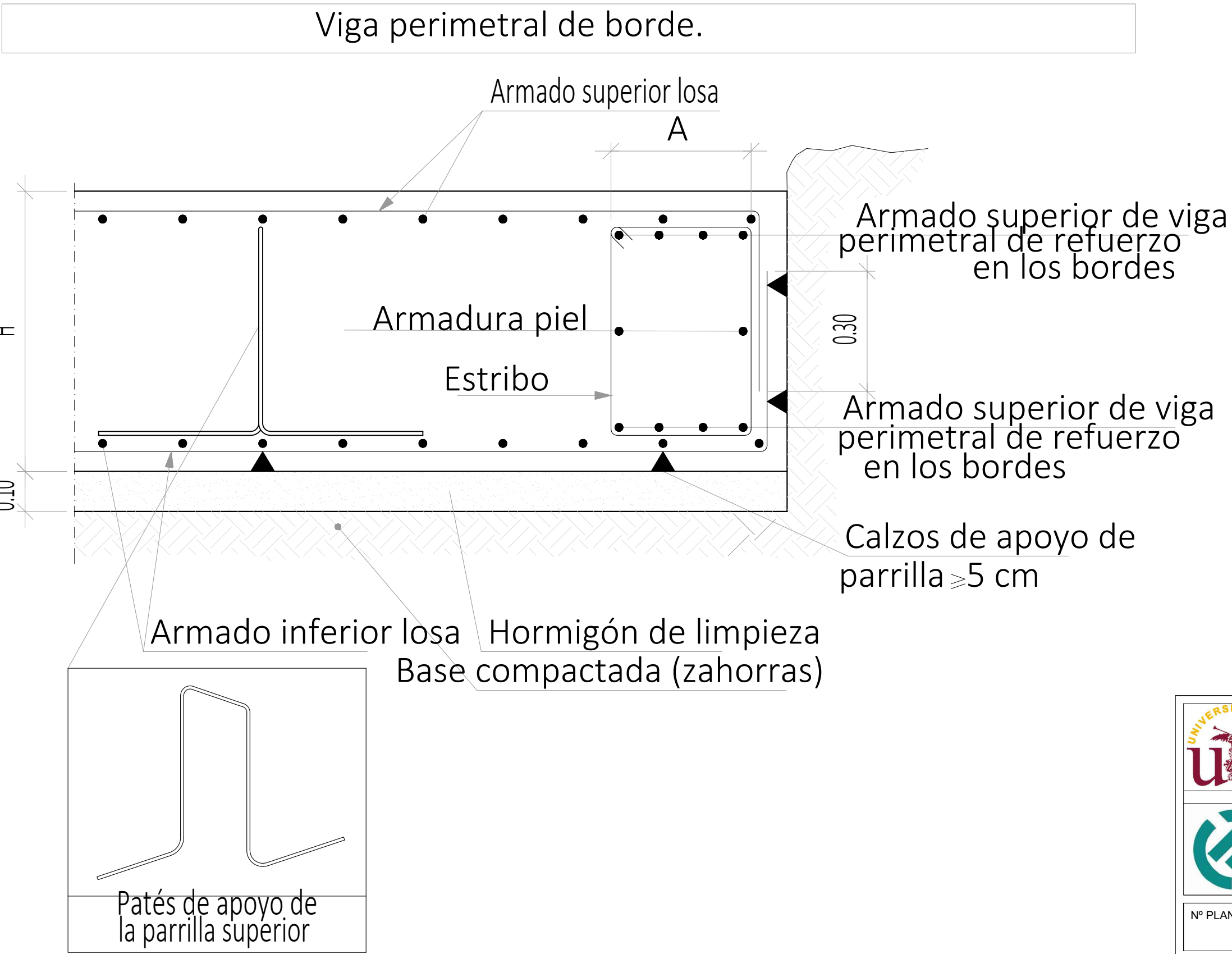
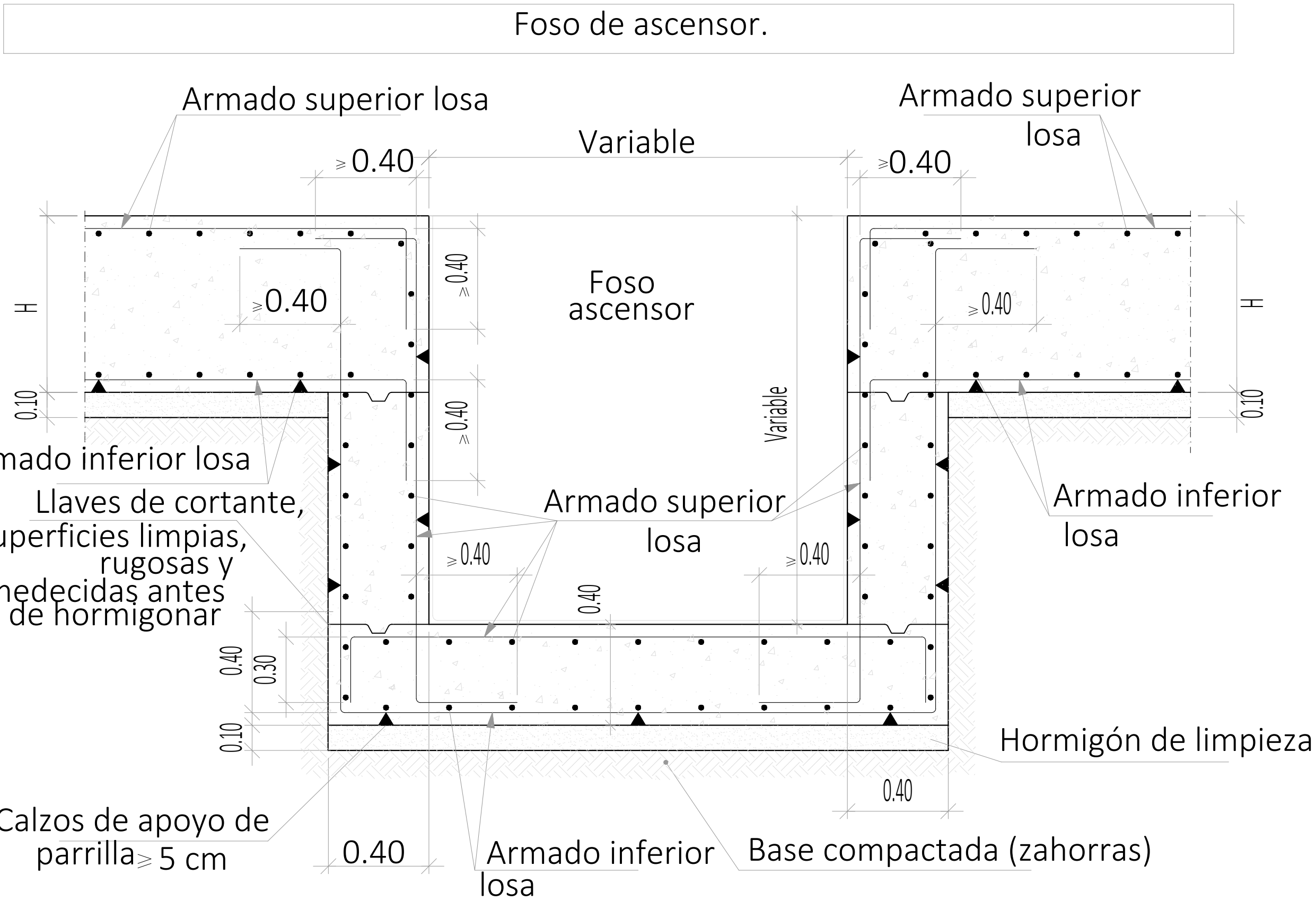
Armado general losa								Canto losa							
Armado superior:				Ø 16c/20				Armado inferior:				Ø 16c/20			
Solapes:				.....				Solapes:				.....			
Armado superior # Ø								Armado inferior # Ø							

El solape de las armaduras superiores se realizará en las líneas de pilares con la longitud mayor de H o Lbl

El solape de las armaduras inferiores se realizará en el centro del vano con la longitud mayor de H o Lbl

Longitudes de solape en arranque de pilares, Lb											
---	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--

Armadura	Sin acciones dinámicas		Con acciones dinámicas		Nota: Válido para hormigón Fck $\geq 25$ N/mm2 Si Fck $\geq 30$ N/mm2 podrán reducirse dichas longitudes, de acuerdo al Art. 66 de la EHE
	B 400 S	B 500 S	B 400 S	B 500 S	
Ø12	25 cm	30 cm	40 cm	50 cm	
Ø14	40 cm	45 cm	50 cm	60 cm	
Ø16	45 cm	50 cm	60 cm	70 cm	
Ø20	60 cm	65 cm	80 cm	100 cm	
Ø25	80 cm	100 cm	110 cm	130 cm	



PROYECTO DE FIN DE GRADO:  
ANÁLISIS, CÁLCULO Y COMPROBACIÓN ESTRUCTURAL DEL PROYECTO DE  
145 ALOJAMIENTOS UNIVERSITARIOS, GUARDERÍA Y APARCAMIENTOS,  
CAMPUS UNIVERSITARIO "LAS LAGUNILLAS". JAÉN

NOMBRE DE PLANO  
Planta Sótano (-3,75m) Modulo C - Armadura Longitudinal y Transversal Inferior

ALUMNA  
CRISTO SILLERO, MACARENA

FIRMA

ESCALA  
1:100

Nº PLANO  
06

TUTOR  
CARO ESTEBAN, MANUEL

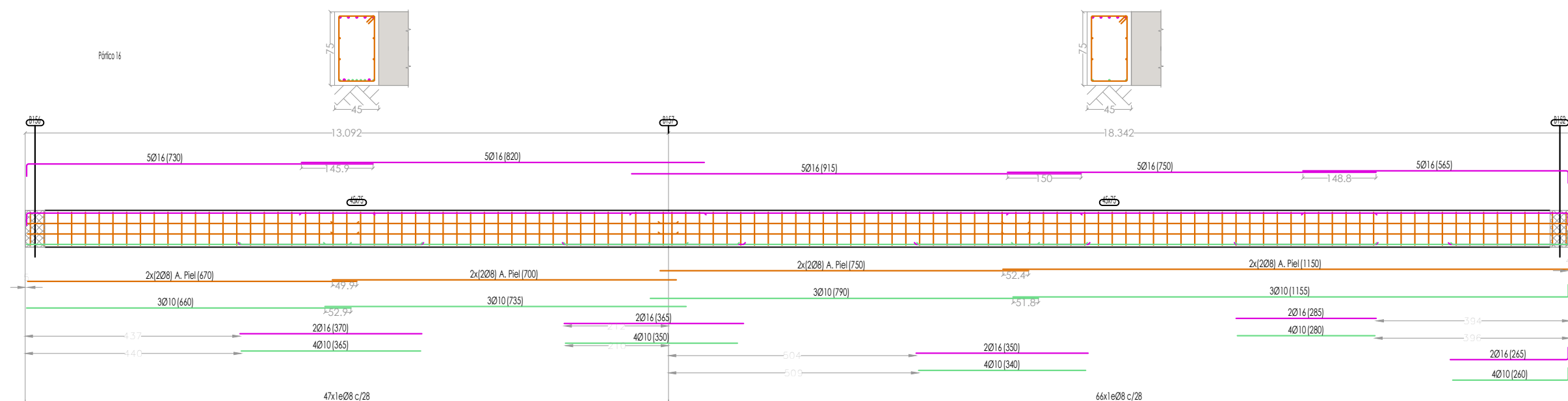
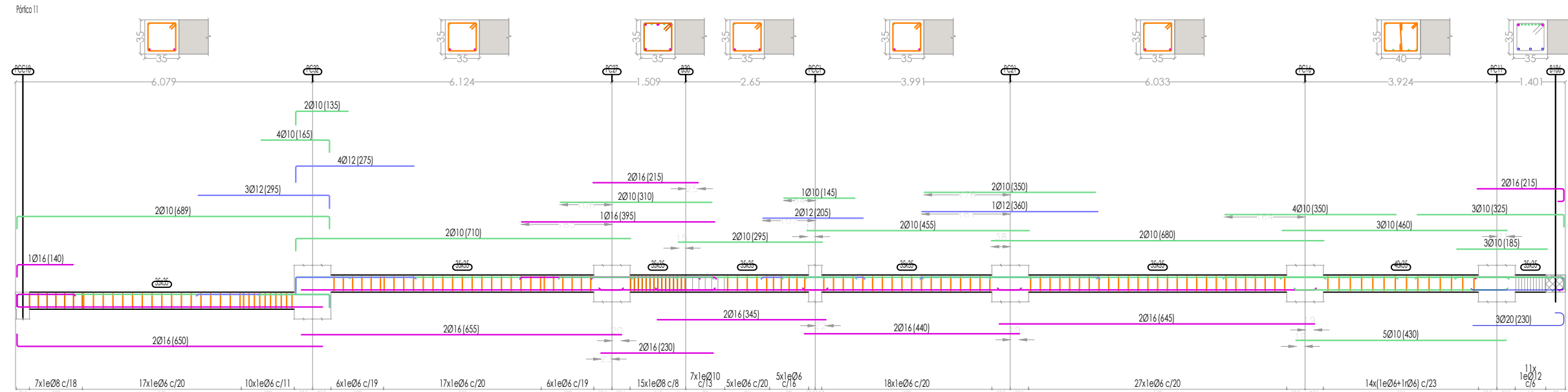
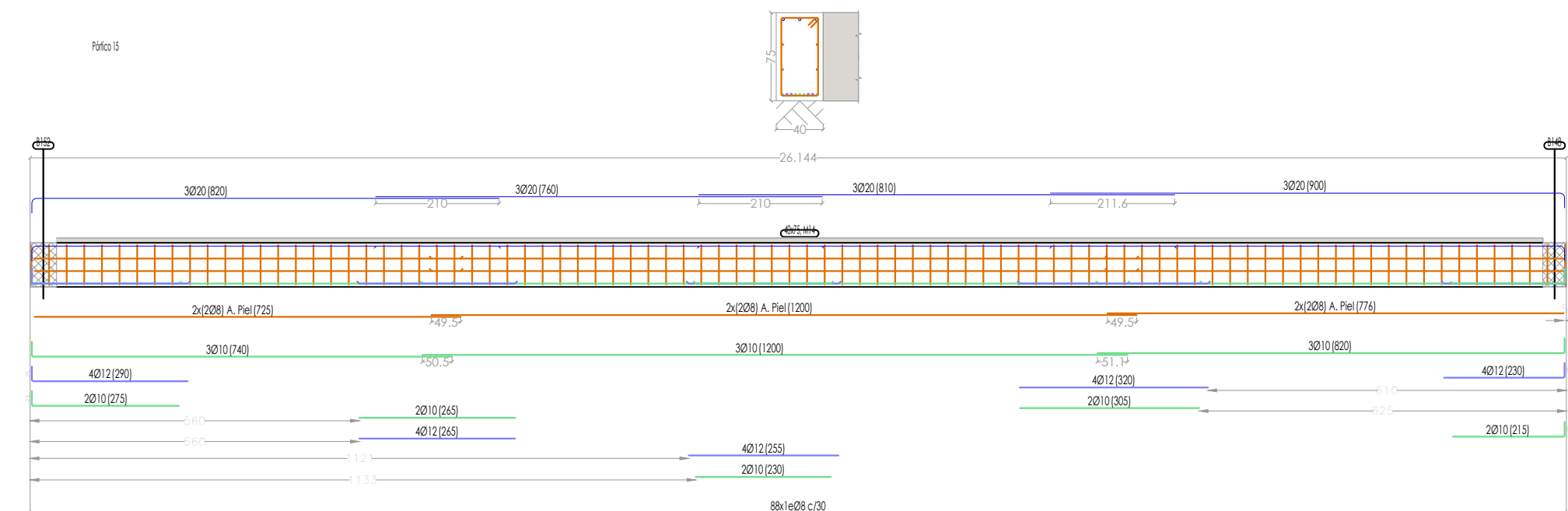
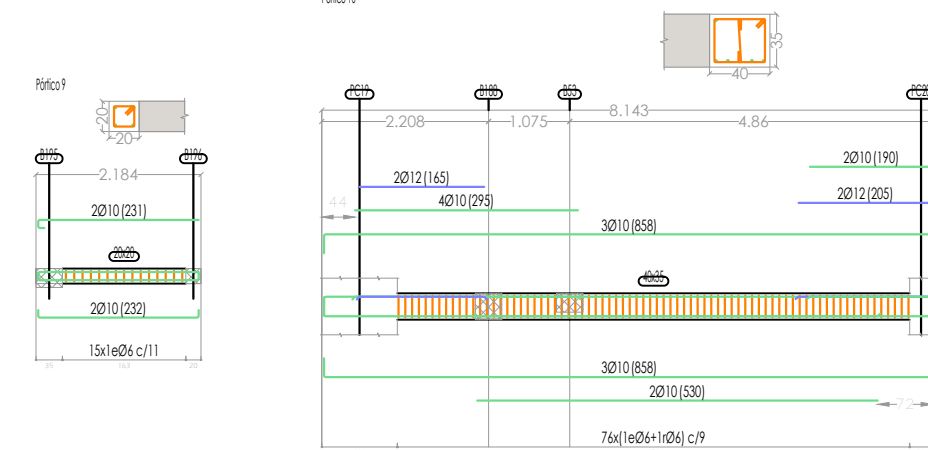
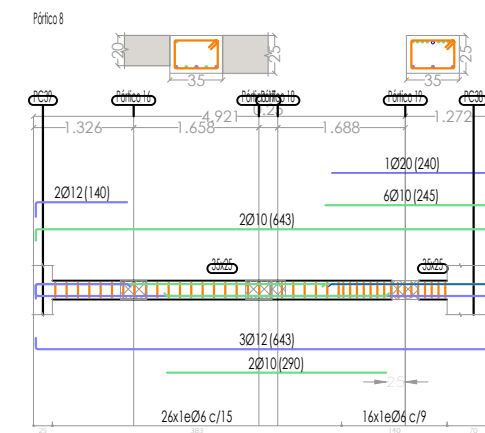
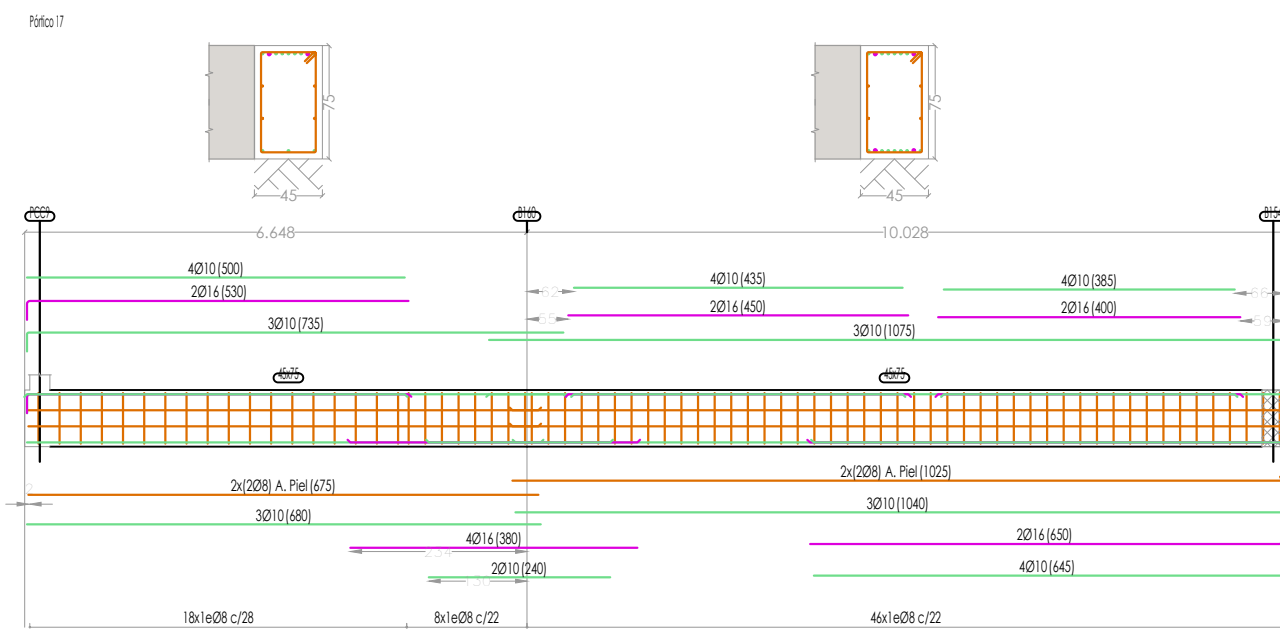
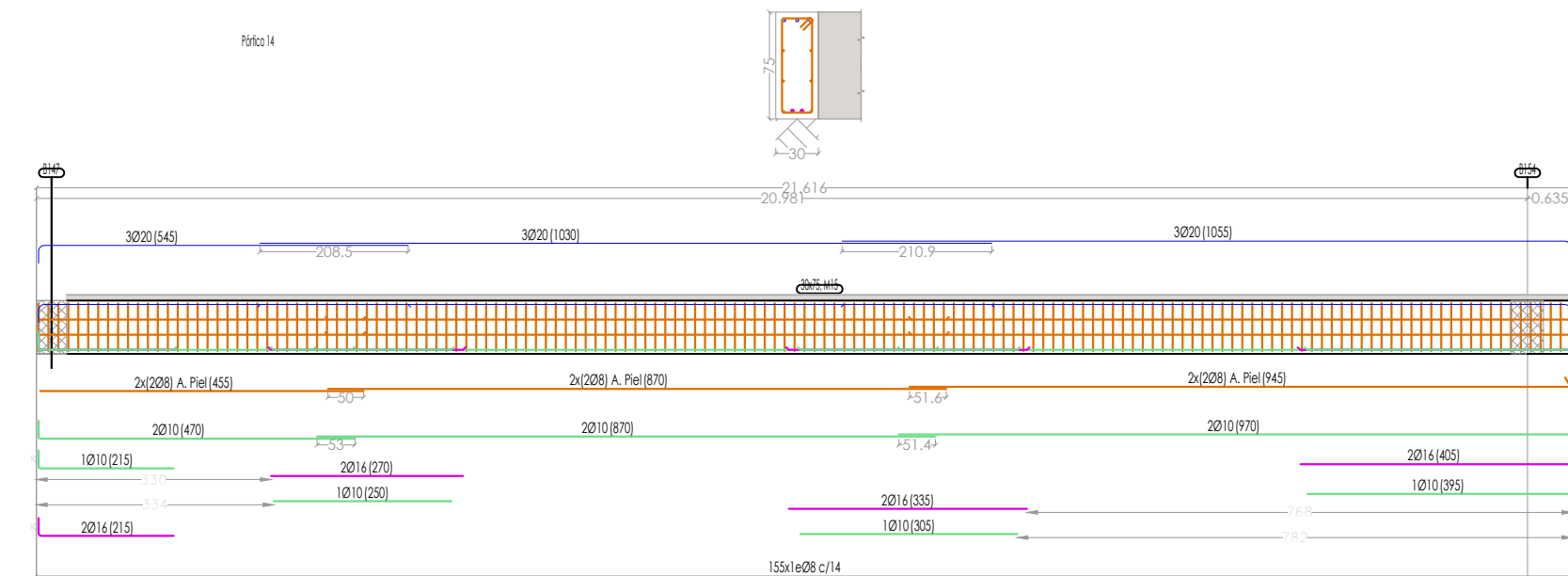
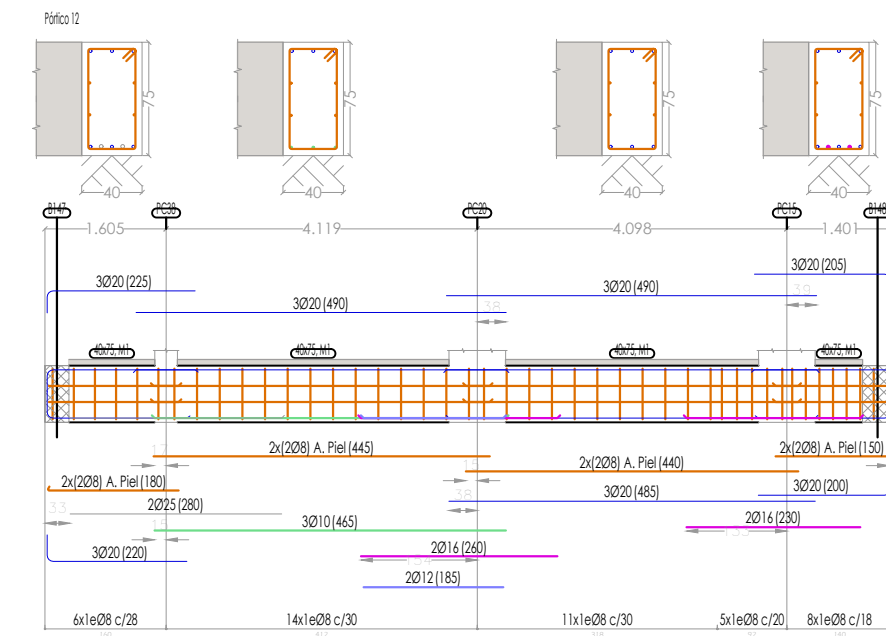
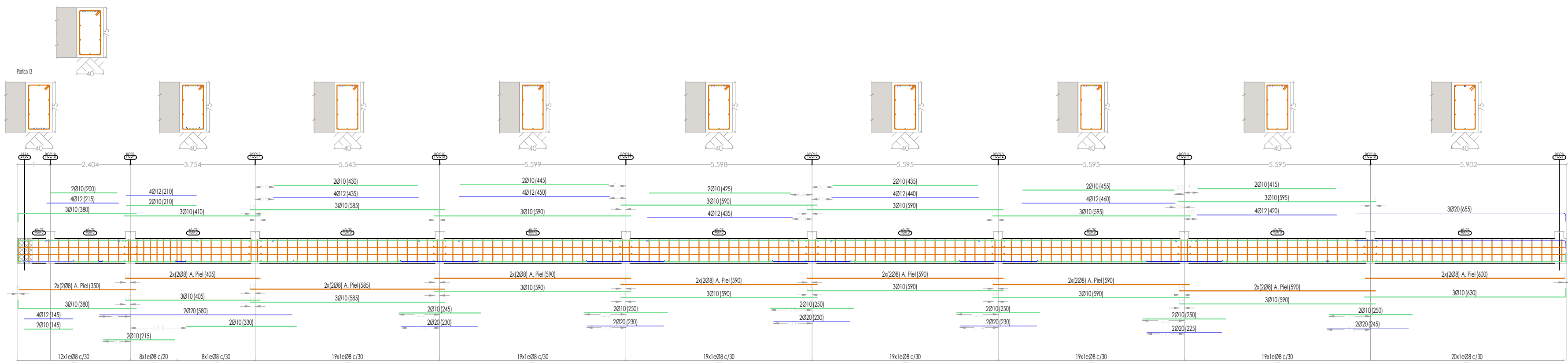
FECHA  
17/06/2020

Formato papel (A1)



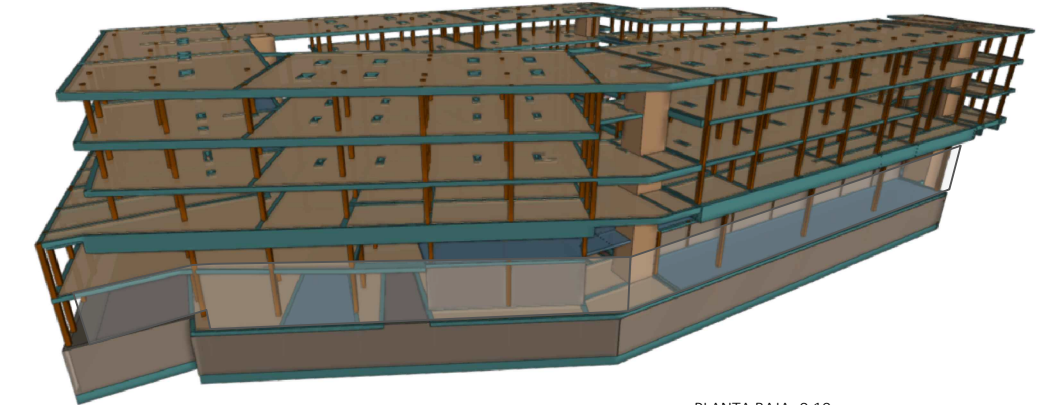
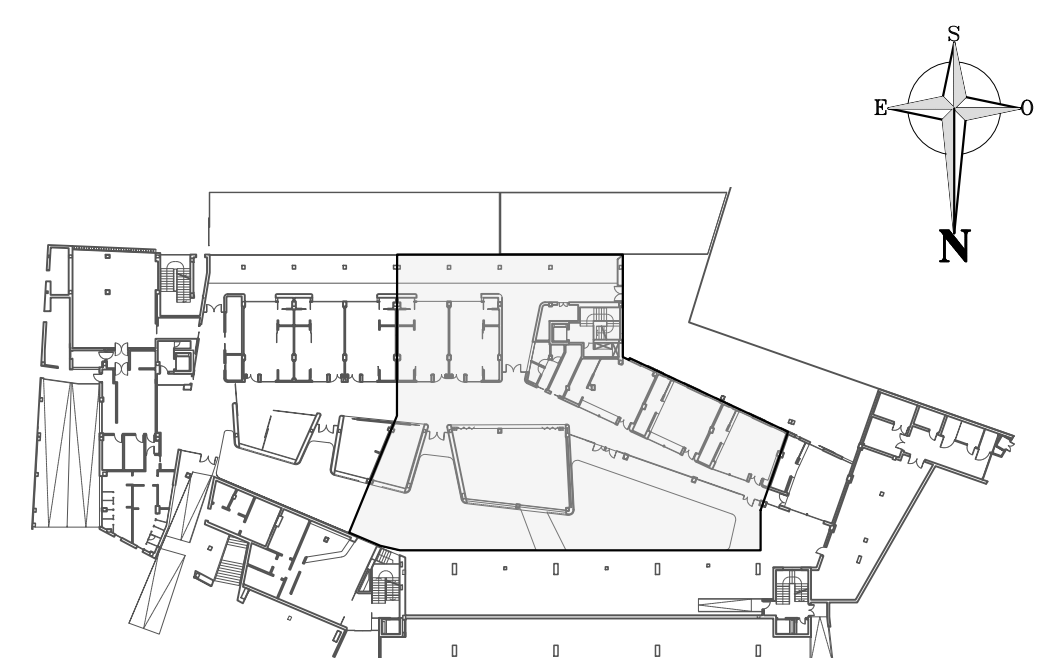





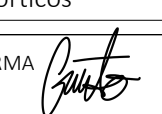



PB-0.10  
Despiece de vigas  
Hormigón: HA-25, Yc=1.5  
Acero en barras: B 500 S, Ys=1.15  
Acero en estribos: B 500 S, Ys=1.15

Para la identificación de los porticos,  
ver en Planos de Replanteo y  
Punzonamiento, de planta respectiva

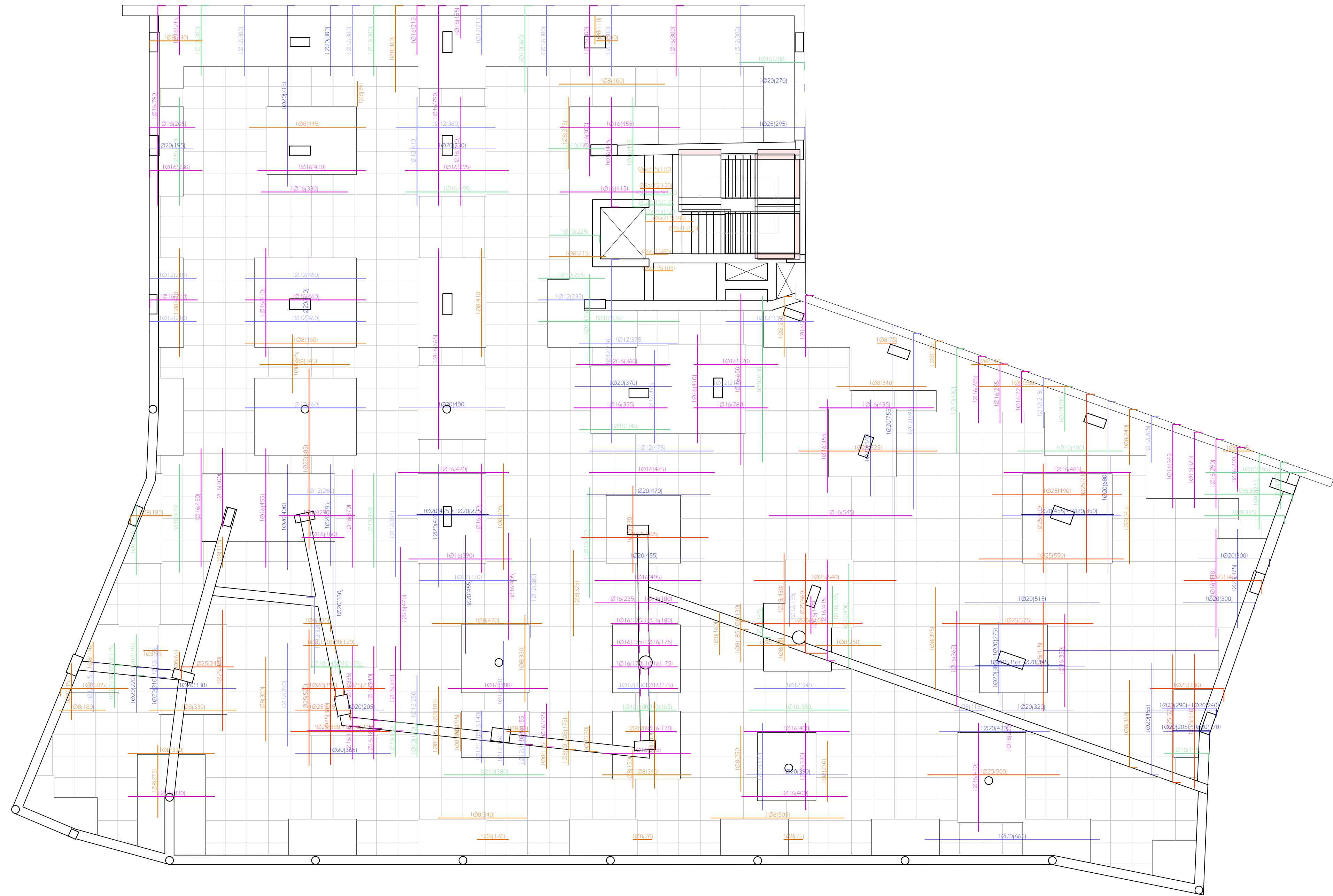


PLANTA BAJA - 0.10 m

	PROYECTO DE FIN DE GRADO: ANÁLISIS, CÁLCULO Y COMPROBACIÓN ESTRUCTURAL DEL PROYECTO DE 145 ALOJAMIENTOS UNIVERSITARIOS, GUARDERÍA Y APARCAMIENTOS, CAMPUS UNIVERSITARIO "LAS LAGUNILLAS"- JAÉN		
	NOMBRE DE PLANO Planta Baja (-0,10m) Modulo C - Armado Pórticos		
	ALUMNA CRISTO SILLERO, MACARENA	FIRMA 	ESCALA 1:100 Formato papel (A1)
	Nº PLANO 08	TUTOR CARO ESTEBAN, MANUEL	FECHA 17/06/2020

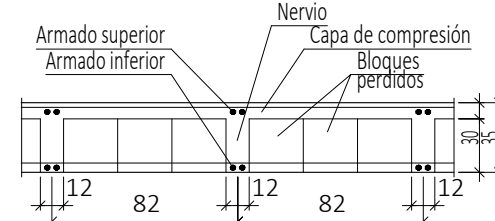






PB -0.10  
Armadura longitudinal superior  
Hormigón: HA-25, Yc=1.5  
Aceros en forjados: B 500 S, Ys=1.15

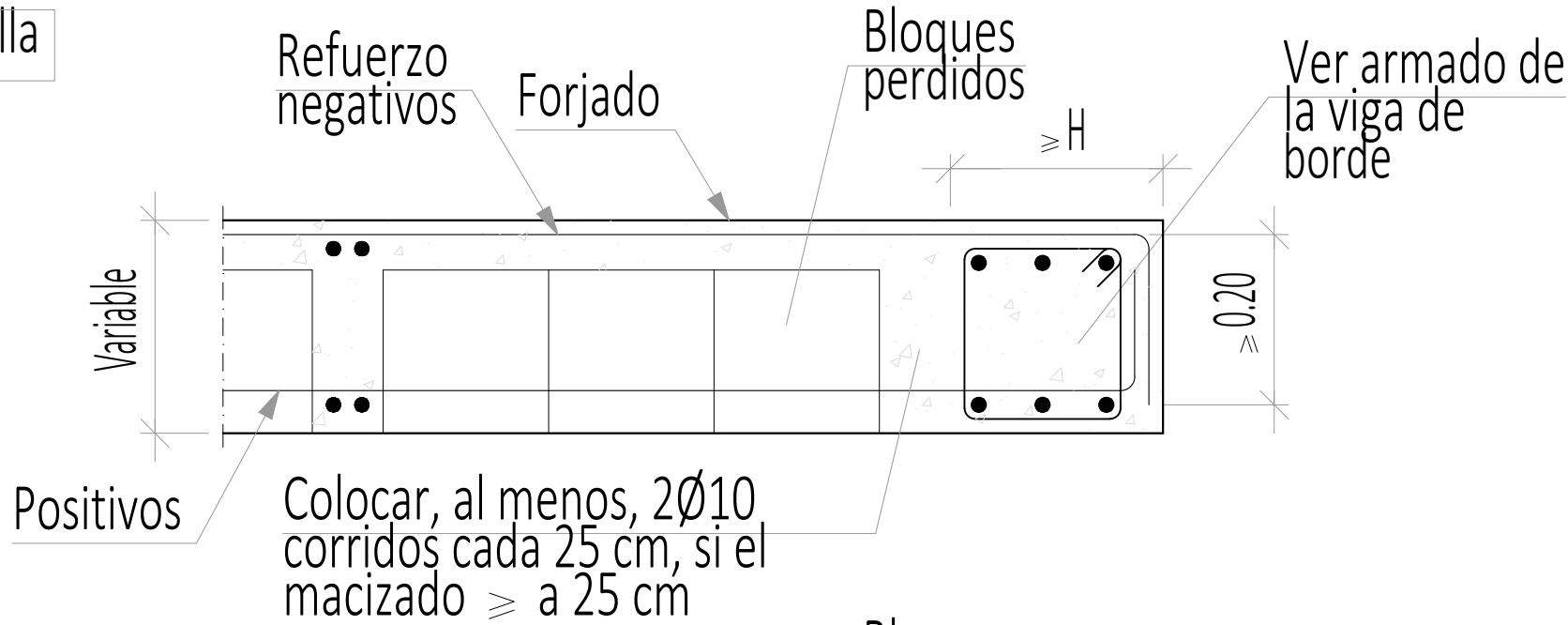
Armadura base en nervios de reticular  
Long. Superior: 1Ø12  
Armadura base en ábacos (por cuadrícula)  
Long. Superior: 2Ø10  
No detallada en plano

Características de los materiales - Forjados Reticulares										
Materiales	Hormigón						Acero			
	Control			Características			Control		Características	
Elemento	Nivel Control	Coef. Ponde.	Tipo	Consistencia	Tamaño má. ardo	Exposición Ambiente	Recubrimiento nominal	Nivel Control	Coef. Ponde.	Tipo
Zona/Pianta	Estadístico	$\gamma \geq 1.50$	HA-30/15/14	Blanda (8-9 cm)	15/20 mm	I/a	35 mm	Normal	$\gamma \geq 1.15$	B 500 S
Forjados reticulares										
Ejecución (Acciones)	Normal	$\gamma \geq 1.50$ $\gamma \geq 1.20$	Adaptado a la Instrucción EHE							
Notas										
Control Estadístico en EHE, equivale a control normal										
Solapes según EHE										
El acero utilizado deberá estar garantizado con un distintivo reconocido: Sello CIETSID, CC-EHE, ...										
Sección tipo del forjado										

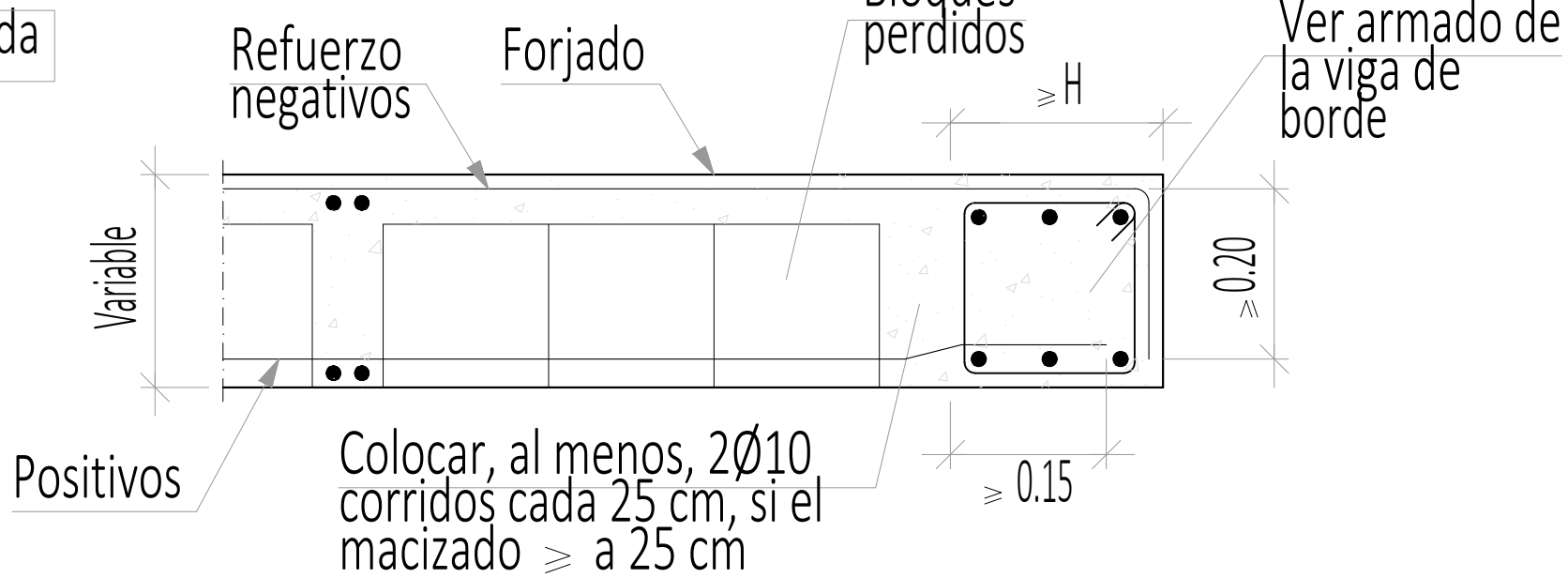
Recubrimientos nominales (*)	
	Armadura placa: 1- Superior: 3 cm. 2- Lateral en borde: 3 cm. 3- Interior: 3 cm.
	Vigas embebidas en el forjado: 4- Superior: 3.5 cm (para el correcto recubrimiento de las armaduras superiores de la placa). 5- Lateral en borde: 5 cm (para la correcta colocación de la pata de la armadura superior perpendicular). 6- Interior: 3 cm.
	Vigas descolgadas del forjado: 7- Superior: 3.5 cm (para el correcto recubrimiento de las armaduras superiores de la placa). 8- Lateral: 5 cm. 9- Interior: 3 cm.
(*) Recubrimientos nominales recomendados para estructuras en exposición ambiente y sin protección especial contra incendios.	

Forjado reticular.  
Bloques perdidos.

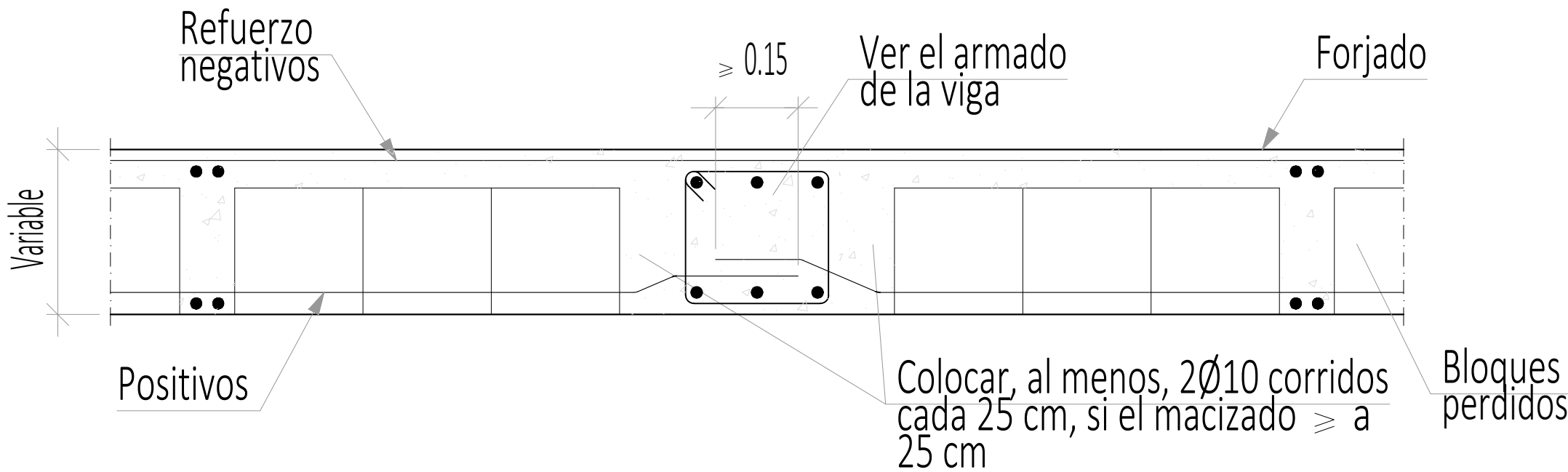
Armadura positiva con patilla



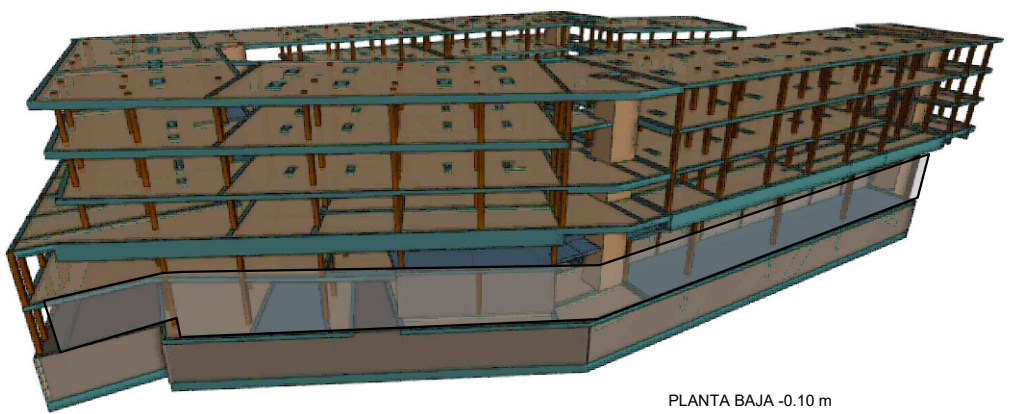
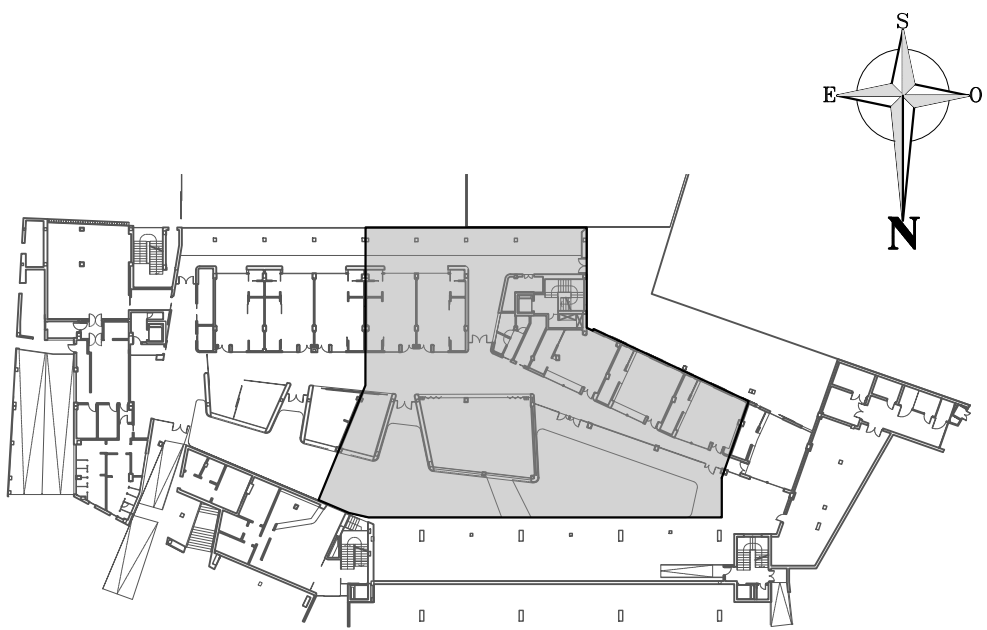
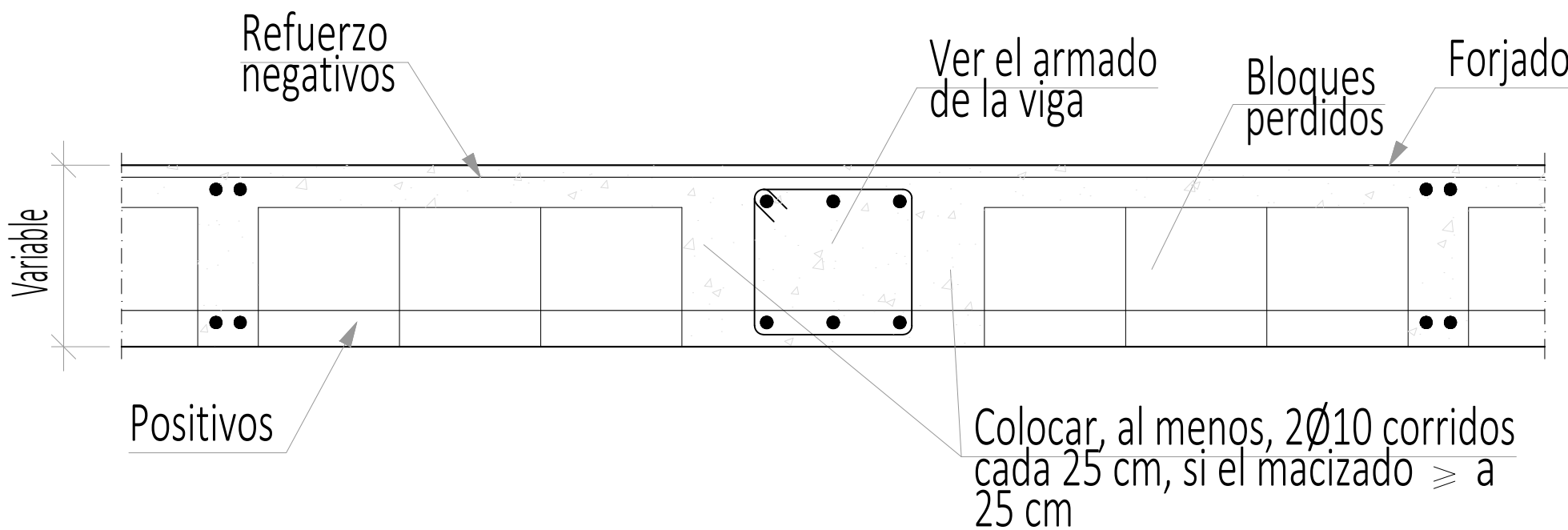
Armadura positiva cortada



Armaduras positivas cortadas únicamente en zona de momentos negativos



Armaduras positivas pasantes



PROYECTO DE FIN DE GRADO:  
ANÁLISIS, CÁLCULO Y COMPROBACIÓN ESTRUCTURAL DEL PROYECTO DE  
145 ALOJAMIENTOS UNIVERSITARIOS, GUARDERÍA Y APARCAMIENTOS,  
CAMPUS UNIVERSITARIO "LAS LAGUNILLAS". JAÉN

NOMBRE DE PLANO  
Planta Baja (-0,10m) Módulo C - Armadura Longitudinal y Transversal Superior

ALUMNA  
CRISTO SILLERO, MACARENA

FIRMA

TUTOR  
CARO ESTEBAN, MANUEL

FECHA  
17/06/2020

ESCALA  
1:100

Formato papel (A1)

Nº PLANO  
09

0 1 2 3 4 5 (m.)



Armadura base en nervios de reticular  
Long. Superior: 1Ø12  
Armadura base en ábacos (por cuadrícula)  
Long. Superior: 2Ø10  
No detallada en plano

### Recubrimientos nominales (\*)

**Armado placa:**

- 1.- Superior: 3 cm
- 2.- Lateral en borde: 3 cm.
- 3.- Inferior: 3 cm.

**Vigas embebidas en el forjado:**

- 4.- Superior: 3.5 cm (para el correcto recubrimiento de las armaduras superiores de la placa).
- 5.- Lateral en borde: 5 cm (para la correcta colocación de la pata de la armadura superior perpendicular).
- 6.- Inferior: 3 cm.

**Vigas descolgadas del forjado:**

- 7.- Superior: 3.5 cm (para el correcto recubrimiento de las armaduras superiores de la placa).
- 8.- Lateral: 3 cm.
- 9.- Inferior: 3 cm.

(\*)Recubrimientos nominales recomendados para estructuras en exposición ambiente y sin protección especial contra incendios.

Armadura positiva con patilla

Armadura positiva cortada

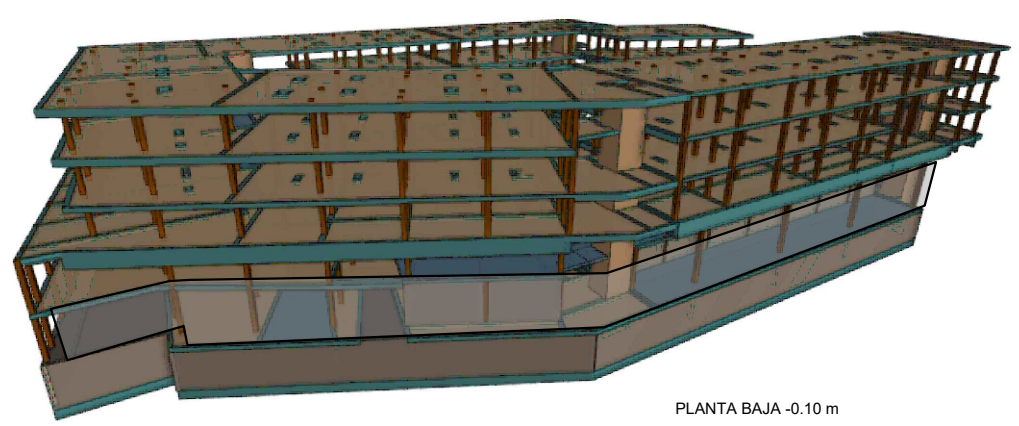
Diagrama de un elemento de concreto armado con bloques perdidos. El elemento tiene una longitud variable y una altura de 0.20 m. Se indican las zonas de refuerzo positivo y negativo, el forjado, los bloques perdidos y el armado de borde. Se especifica que el macizado debe ser mayor o igual a 25 cm y que se deben colocar al menos 2Ø10 corridos cada 25 cm si el macizado es mayor o igual a 25 cm.

Diagrama de un elemento de concreto armado con bloques perdidos. El diagrama muestra una sección longitudinal de una losa con bloques rectangulares de concreto. Las flechas indican:

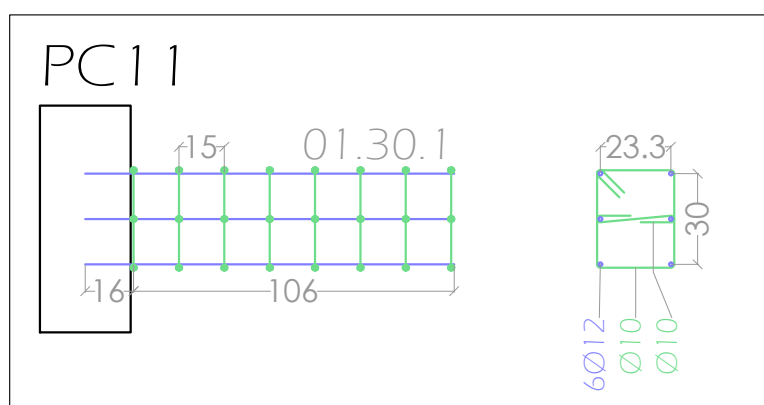
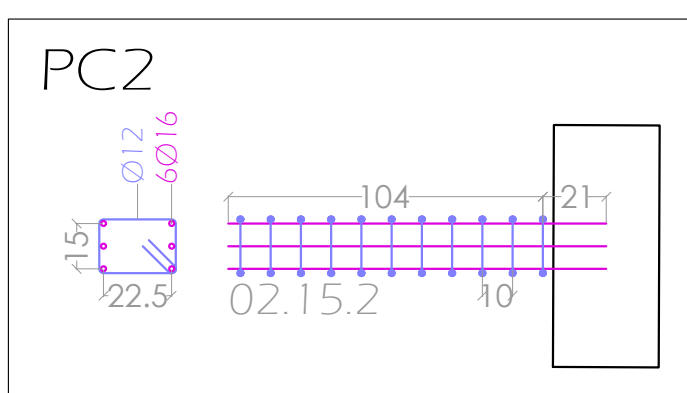
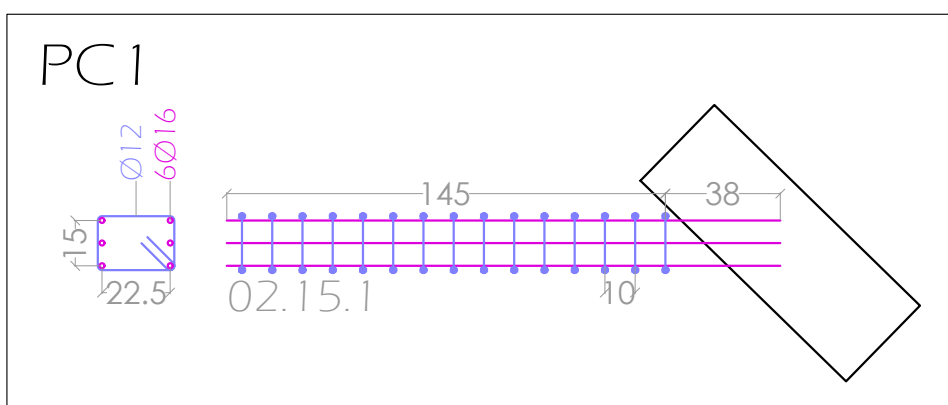
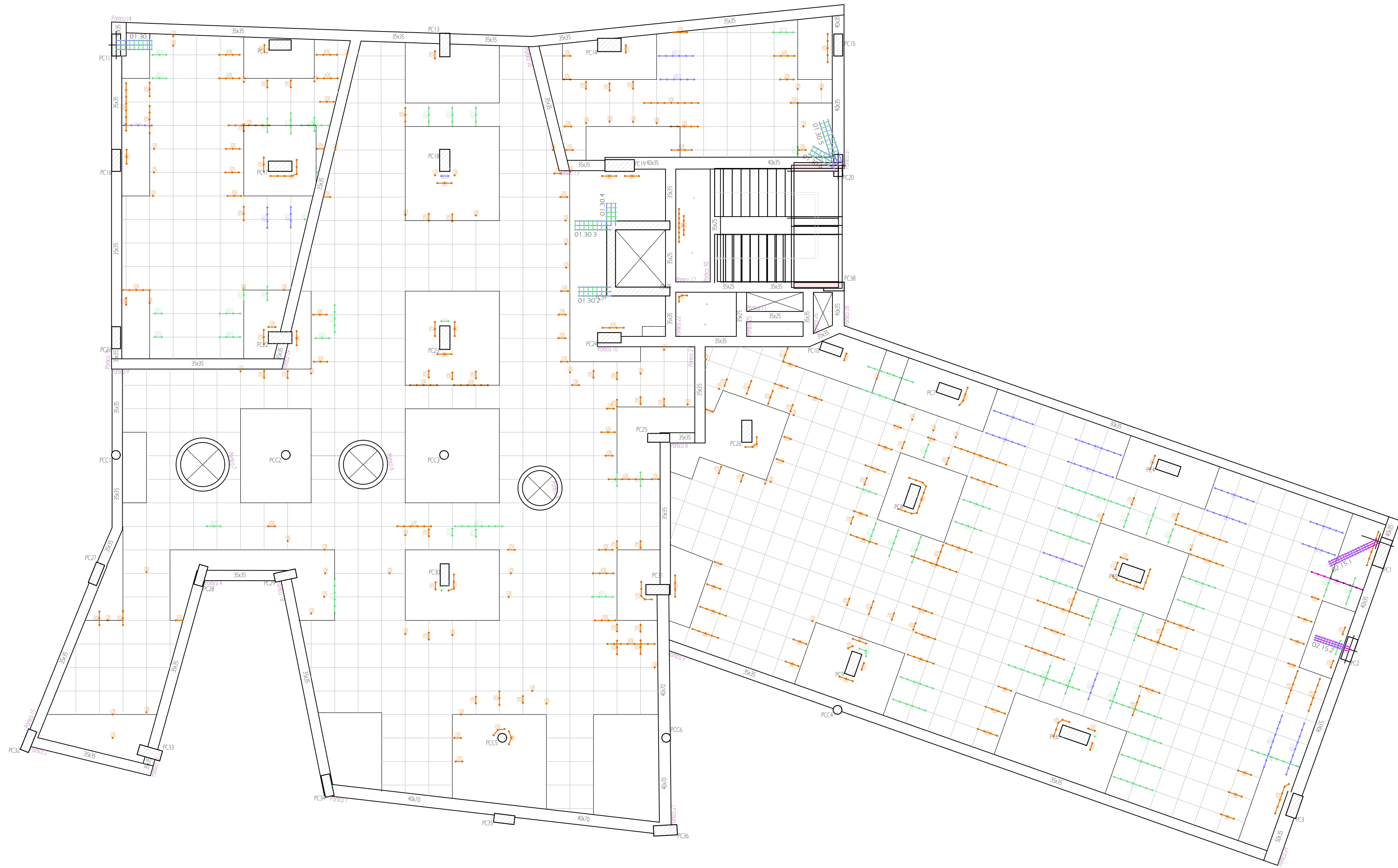
- Refuerzo negativos
- Positivos
- Ver el armado de la viga
- Forjado
- Colocar, al menos, 2Ø10 corridos cada 25 cm, si el macizado  $\geq a$
- Bloques perdidos

Se indica una longitud mínima de 0.15 para la zona de los bloques.

Diagrama de un elemento estructural (vigas y losas) que muestra la distribución de la armadura de acero. Se indican zonas de "Refuerzo negativos" (momentos negativos) y "Positivos" (momentos positivos). Se detallan los "Bloques perdidos" y se indica que se debe "Ver el armado de la viga". Se especifica que se debe "Colocar, al menos, 2Ø10 corridos cada 25 cm, si el macizado  $\geq$  a 25 cm". El diagrama también muestra la "Variable" y el "Forjado".



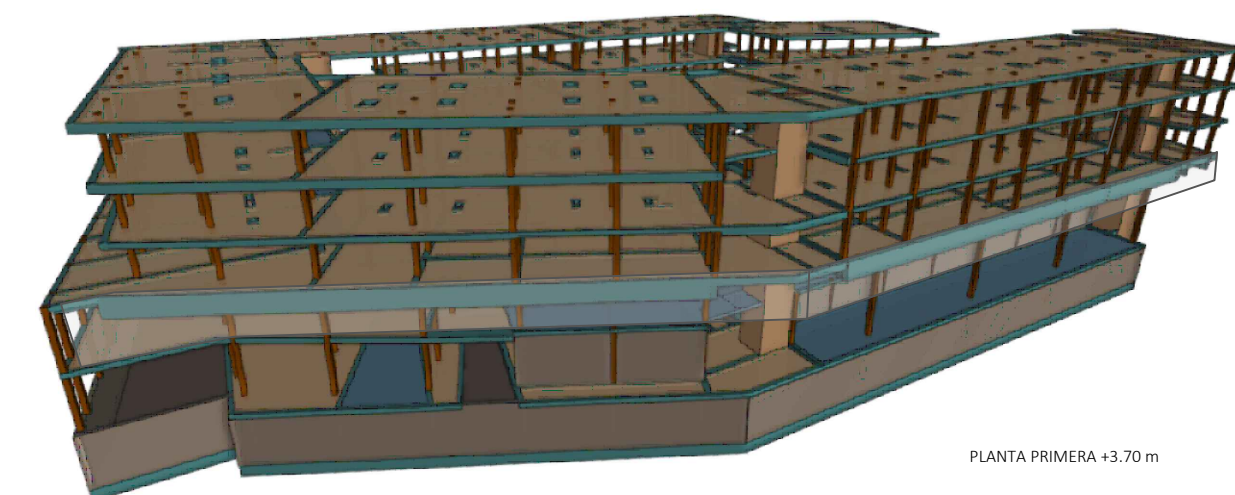
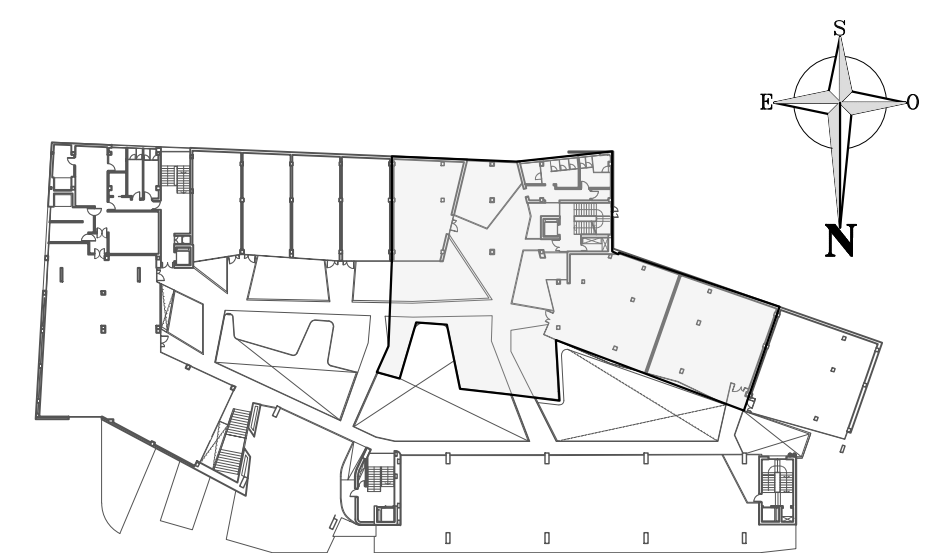
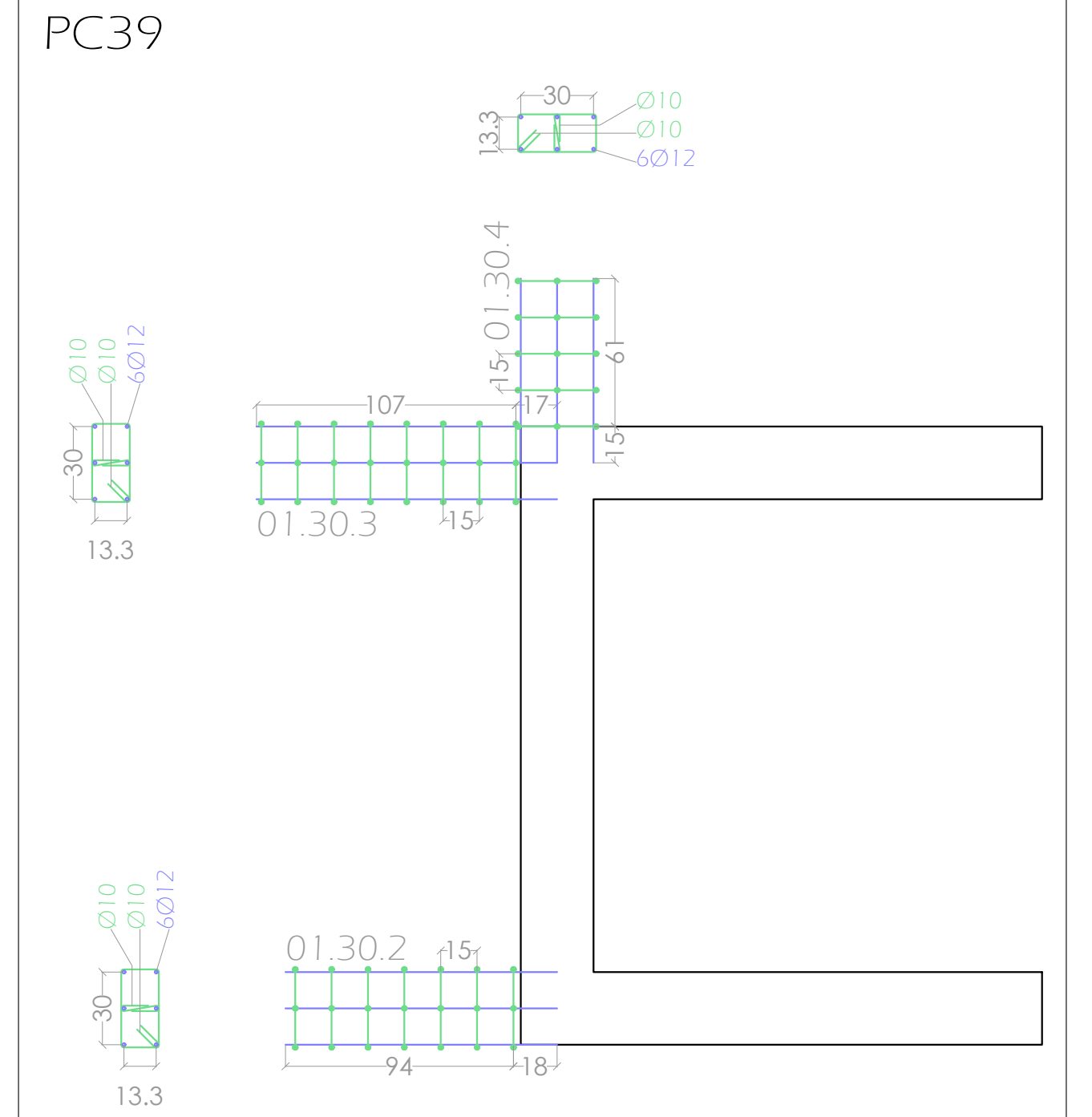




PP +3.70  
Replanteo  
Hormigón: HA-25, Yc=1.5  
Aceros en forjados: B 500 S, Ys=1.15

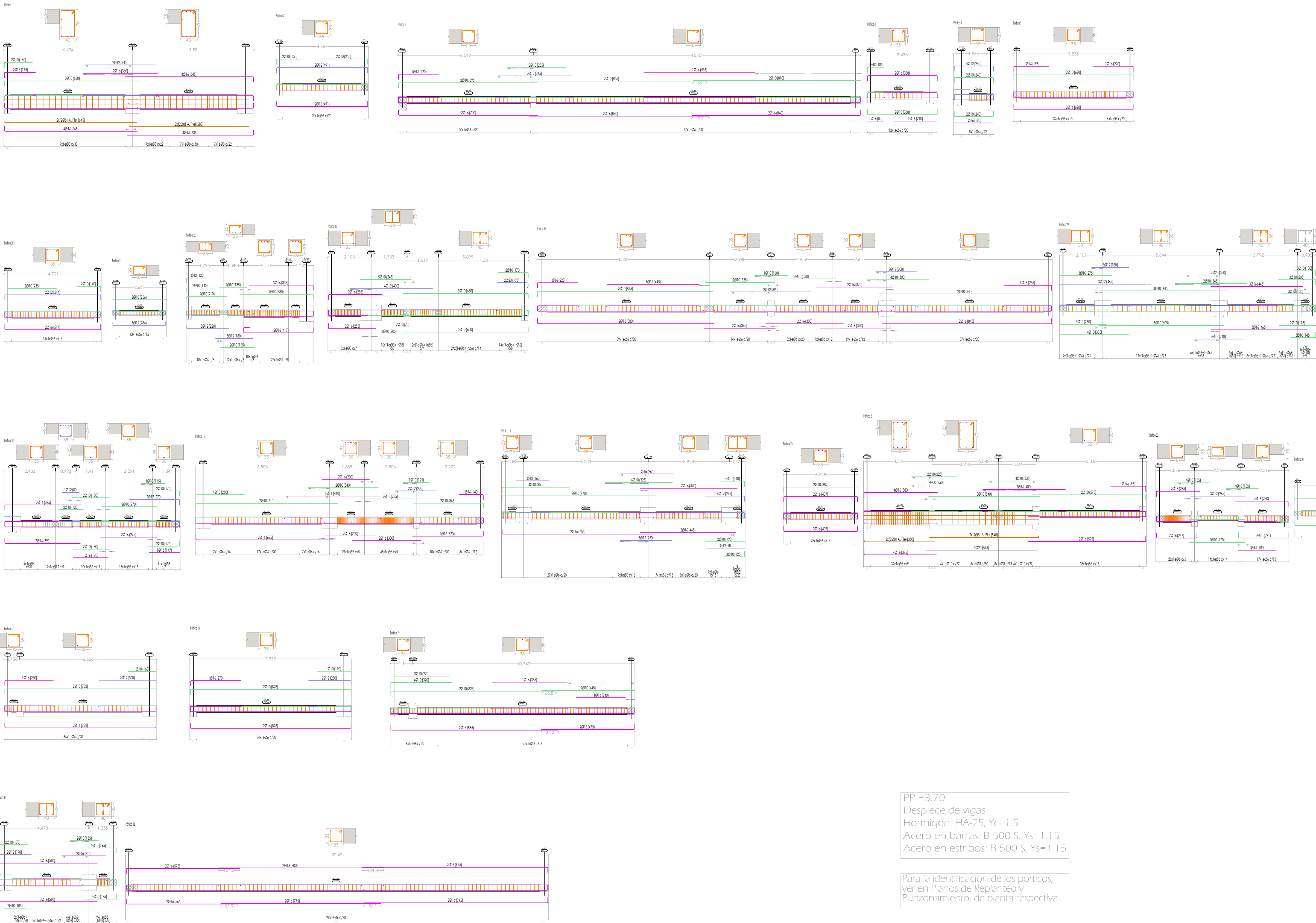
Armadura base en losas macizas  
Superior: Ø10 cada 20 cm. Inferior: Ø10 cada 20 cm  
Armadura base en nervios de reticular  
Superior: 1Ø12 Inferior: 1Ø12  
Armadura base en ábacos (por cuadrícula)  
Superior: 2Ø10 Inferior: 2Ø8  
No detallada en plano

\* En la serie de planos de replanteo y punzonamiento, vienen especificando los números de los pórticos, para los planos de pórticos poder identificarlos



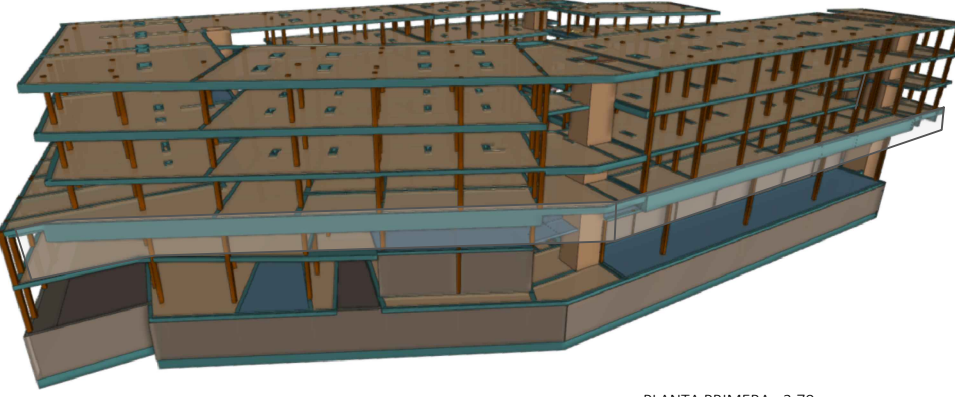
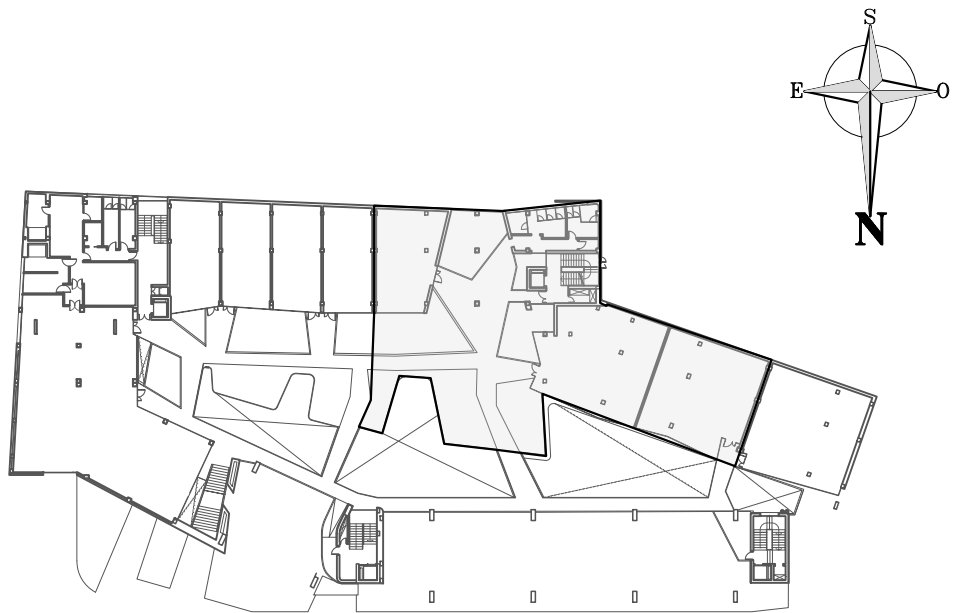
	PROYECTO DE FIN DE GRADO: ANÁLISIS, CÁLCULO Y COMPROBACIÓN ESTRUCTURAL DEL PROYECTO DE 145 ALOJAMIENTOS UNIVERSITARIOS, GUARDERÍA Y APARCAMIENTOS, CAMPUS UNIVERSITARIO "LAS LAGUNILLAS"- JAÉN		
	NOMBRE DE PLANO Planta Primera (+3,70m) Módulo C - Replanteo y Armado de Punzonamiento		
	ALUMNA CRISTO SILLERO, MACARENA	FIRMA 	ESCALA 1:100 Formato papel (A1)
	Nº PLANO 11	TUTOR CARO ESTEBAN, MANUEL	FECHA 17/06/2020






PP +3.70  
Despiece de vigas  
Hormigón: HA-25, Yc=1.5  
Acero en barras: B 500 S, Ys=1.15  
Acero en estribos: B 500 S, Ys=1.15

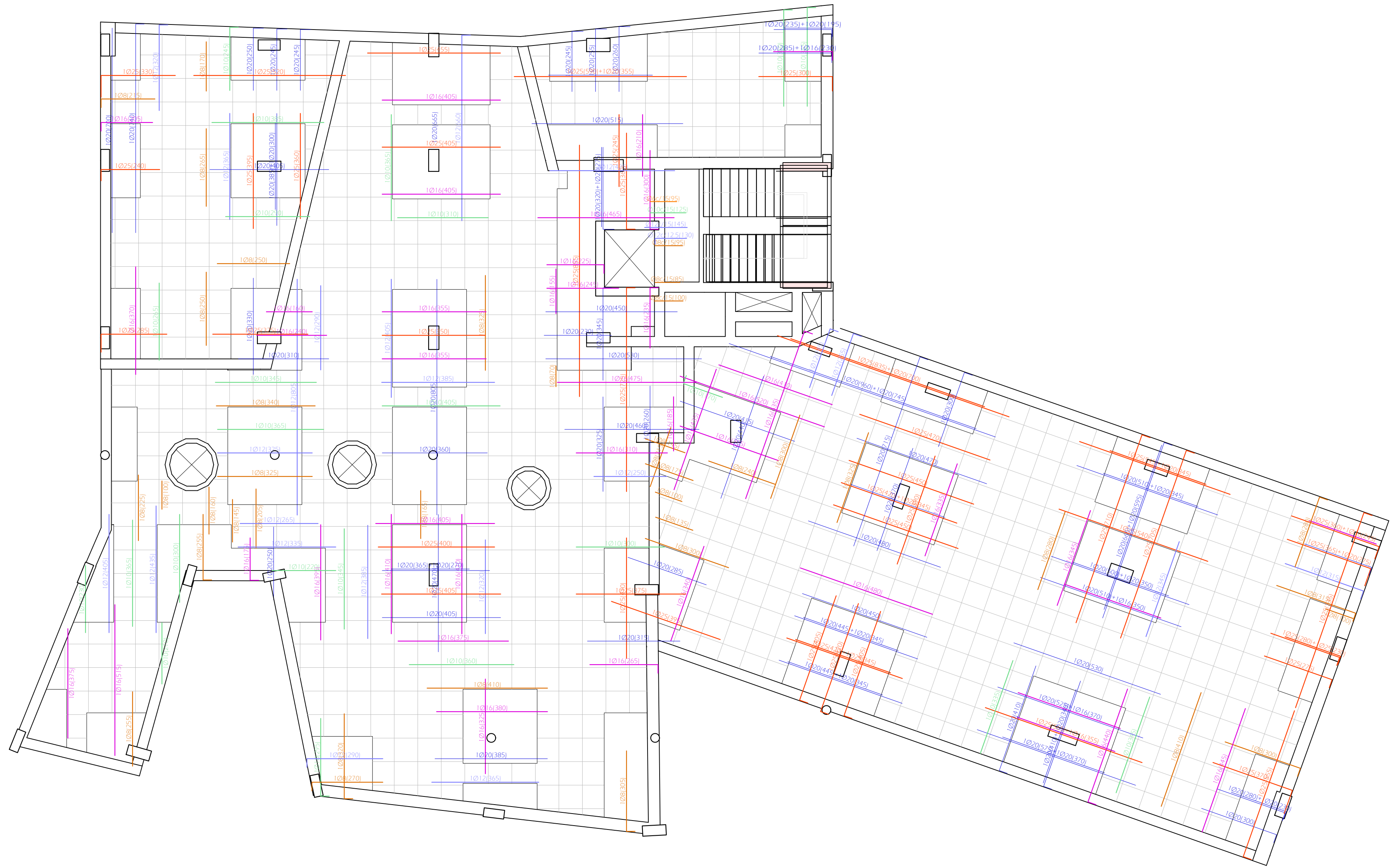
Para la identificación de los porticos,  
ver en Planos de Replanteo y  
Punzonamiento, de planta respectiva



PLANTA PRIMERA +3.70 m

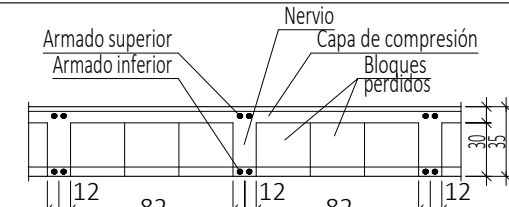
	PROYECTO DE FIN DE GRADO: ANÁLISIS, CÁLCULO Y COMPROBACIÓN ESTRUCTURAL DEL PROYECTO DE 145 ALOJAMIENTOS UNIVERSITARIOS, GUARDERÍA Y APARCAMIENTOS, CAMPUS UNIVERSITARIO "LAS LAGUNILLAS"- JAÉN		
	NOMBRE DE PLANO Planta Primera (+3,70m) Módulo C - Armado Pórticos		
	ALUMNA CRISTO SILLERO, MACARENA	FIRMA 	ESCALA 1:100
	TUTOR CARO ESTEBAN, MANUEL	FECHA 17/06/2020	Formato papel (A1) 
Nº PLANO 12			





PP +3.70  
Armadura longitudinal superior  
Hormigón: HA-25, Yc=1.5  
Aceros en forjados: B 500 S, Ys=1.15

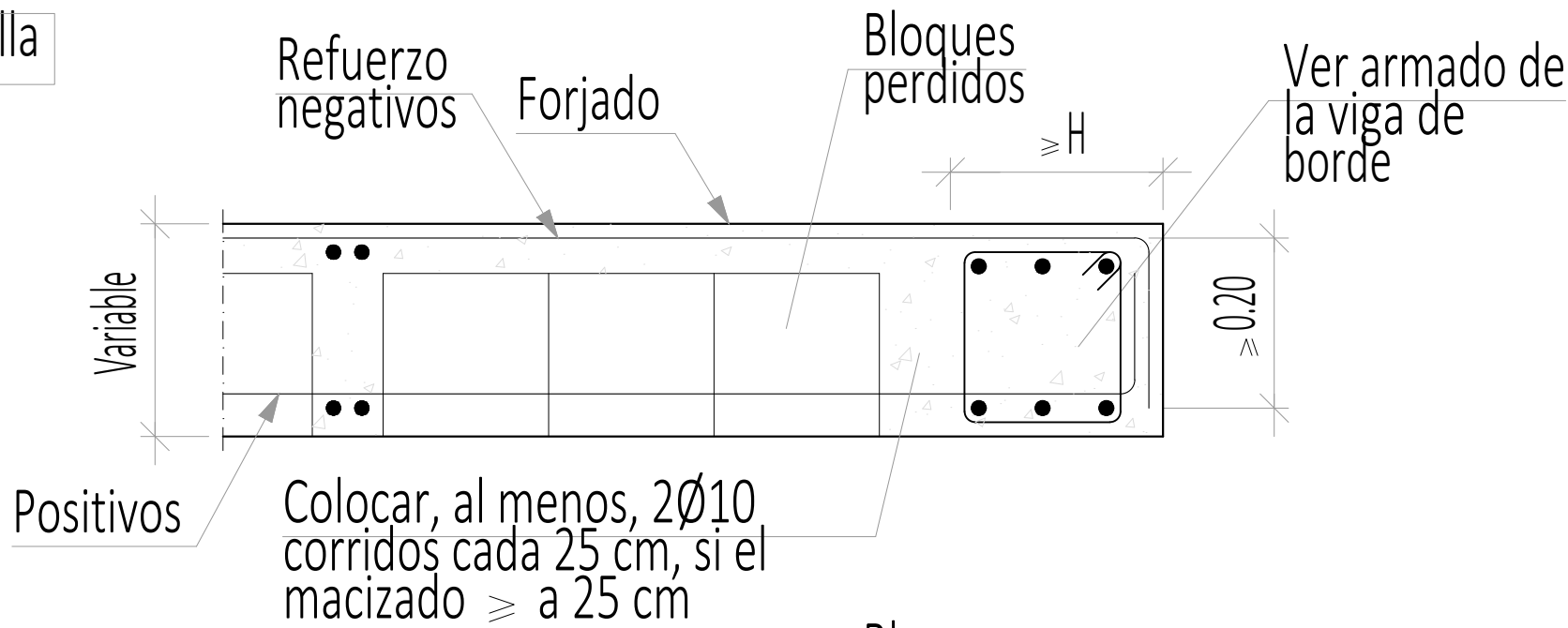
Armadura base en nervios de reticular  
Long. Superior: 1Ø12  
Armadura base en ábacos (por cuadrícula)  
Long. Superior: 2Ø10  
No detallada en plano

Características de los materiales - Forjados Reticulares										
Materiales	Hormigón						Acero			
	Control			Características			Control			
Elemento	Nivel Control	Coef. Ponde.	Tipo	Consistencia	Tamaño má. árido	Exposición Ambiente	Recubrimiento nominal	Nivel Control	Coef. Ponde.	Tipo
Forjados reticulares	Estadístico	$\gamma \geq 1.50$	HA-30/15/14	Blanda (8-9 cm)	15/0 mm	Ila	35 mm	Normal	$\gamma \geq 1.15$	B 500 S
Ejecución (Acciones)	Normal	$\gamma \geq 1.50$ $\gamma \geq 1.20$	Adaptado a la Instrucción EHE							
Notas										
Control Estadístico en EHE, equivale a control normal										
Solapes según EHE										
El acero utilizado deberá estar garantizado con un distintivo reconocido: Sello CIETSID, CC-EHE, ...										
Sección tipo del forjado										

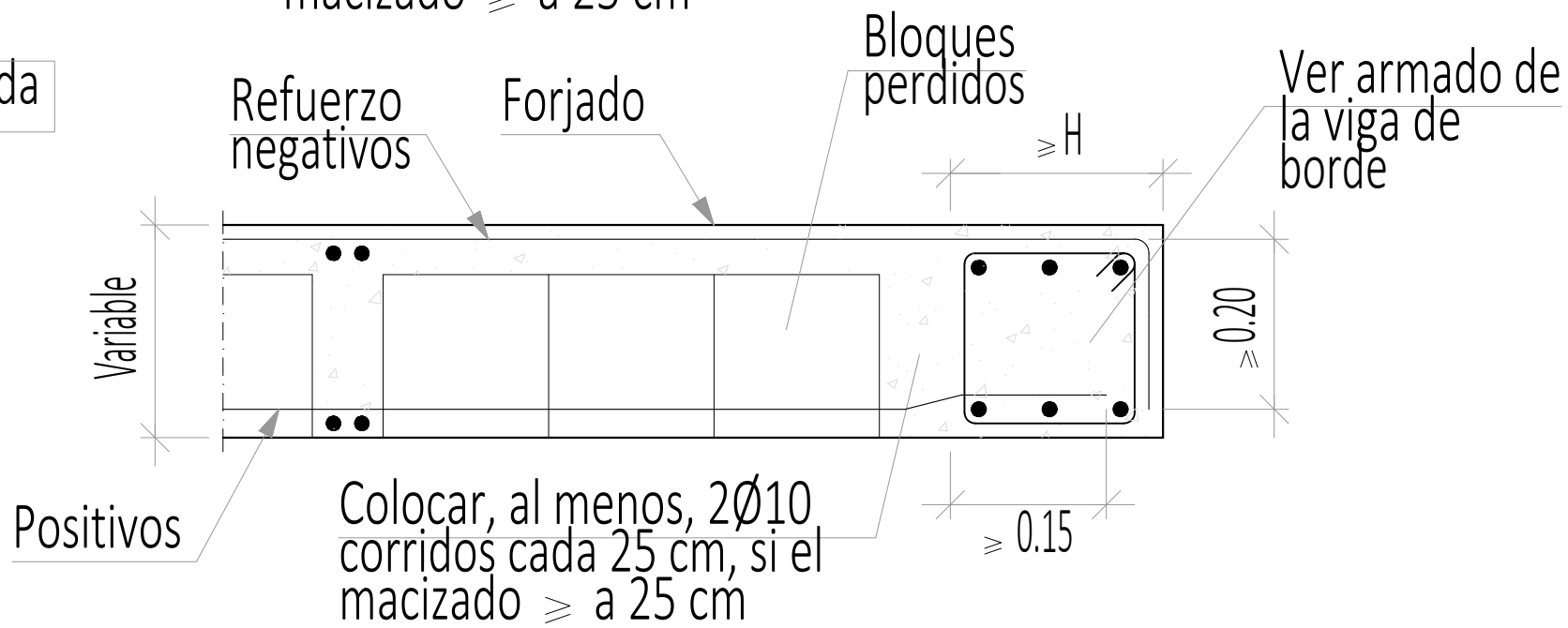
Recubrimientos nominales (*)	
	Armado placa: 1- Superior: 3 cm. 2- Lateral en borde: 3 cm. 3- Interior: 3 cm.
	Vigas embebidas en el forjado: 4- Superior: 3.5 cm (para el correcto recubrimiento de las armaduras superiores de la placa). 5- Lateral en borde: 5 cm (para la correcta colocación de la pata de la armadura superior perpendicular). 6- Interior: 3 cm.
	Vigas descolgadas del forjado: 7- Superior: 3.5 cm (para el correcto recubrimiento de las armaduras superiores de la placa). 8- Lateral: 5 cm. 9- Interior: 3 cm.
(*) Recubrimientos nominales recomendados para estructuras en exposición ambiente y sin protección especial contra incendios.	

Forjado reticular.  
Bloques perdidos.

Armadura positiva con patilla

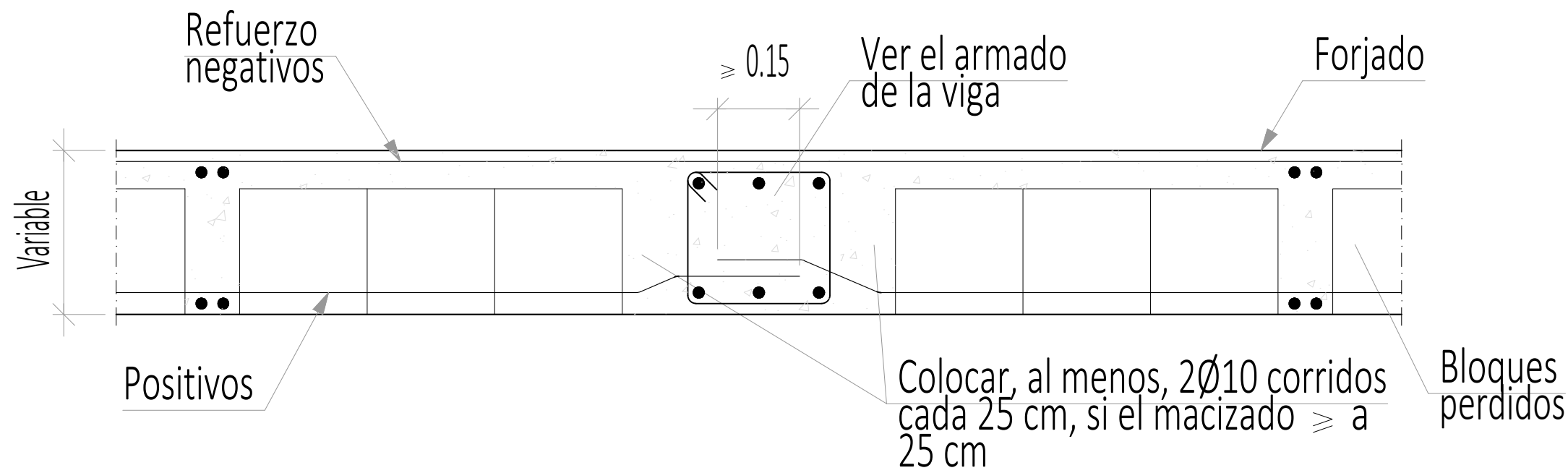


Armadura positiva cortada

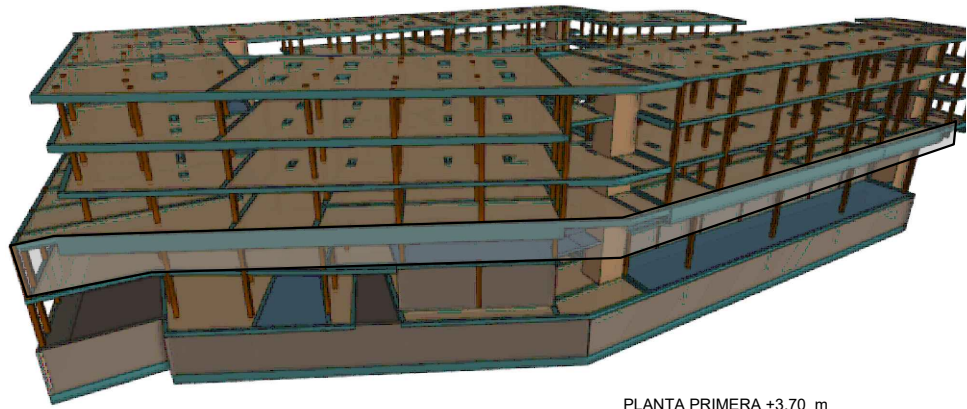
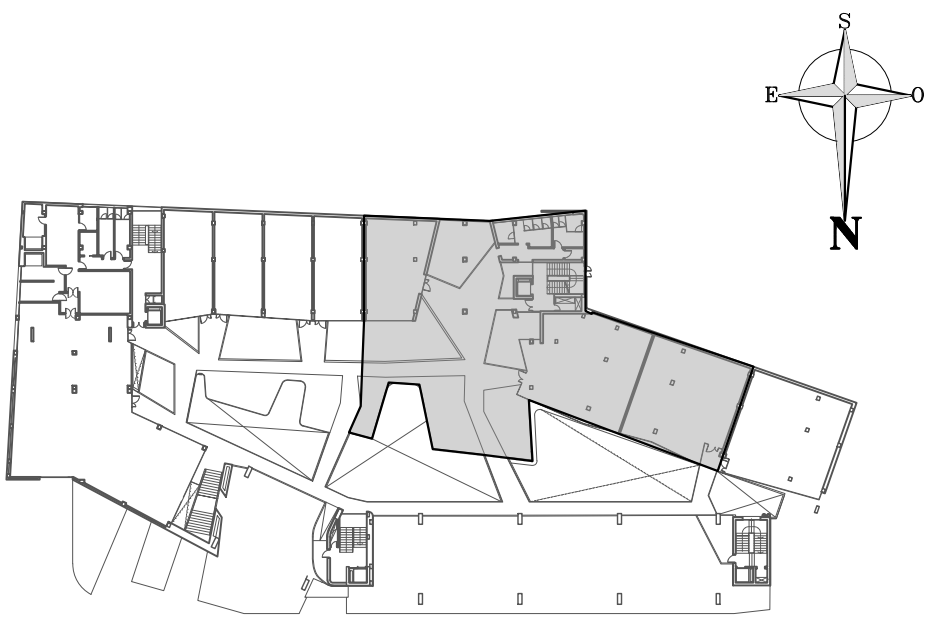
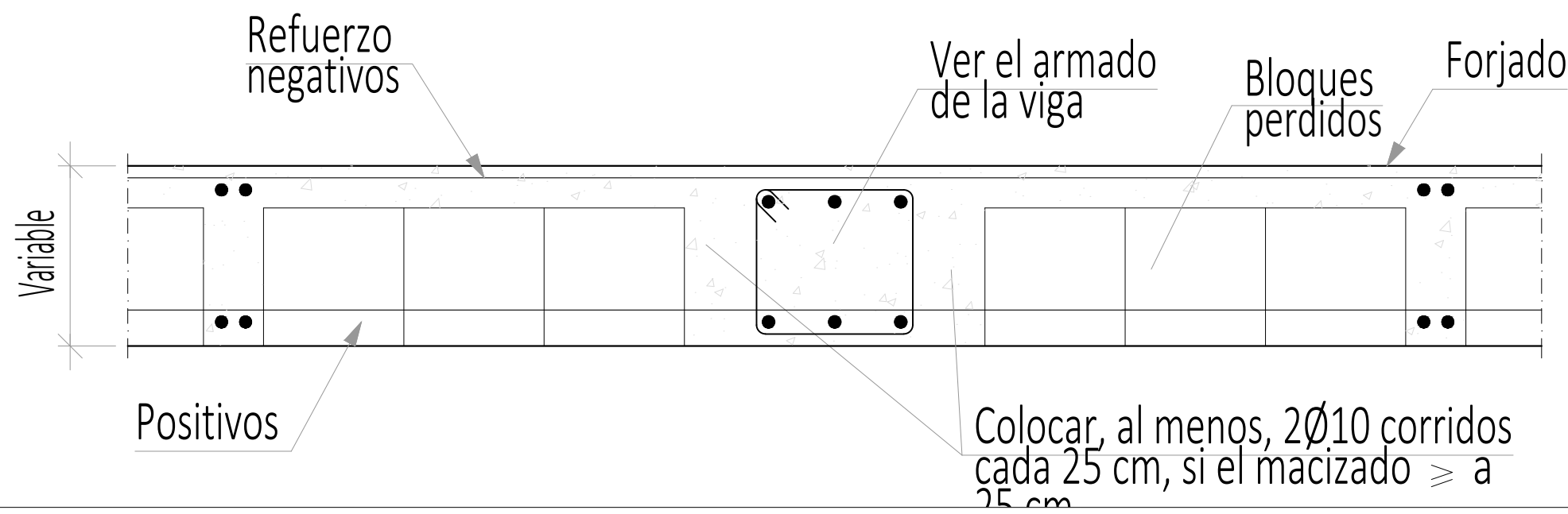


Viga plana interior. Forjado reticular. Bloques perdidos.

Armaduras positivas cortadas únicamente en zona de momentos negativos



Armaduras positivas pasantes



PLANTA PRIMERA +3.70 m

PROYECTO DE FIN DE GRADO:  
ANÁLISIS, CÁLCULO Y COMPROBACIÓN ESTRUCTURAL DEL PROYECTO DE  
145 ALOJAMIENTOS UNIVERSITARIOS, GUARDERÍA Y APARCAMIENTOS,  
CAMPUS UNIVERSITARIO "LAS LAGUNILLAS". JAÉN

NOMBRE DE PLANO  
Planta Primera (+ 3,75 m) Módulo C - Armadura Longitudinal y Transversal Superior

ALUMNA  
CRISTO SILLERO, MACARENA

FIRMA

Nº PLANO  
13

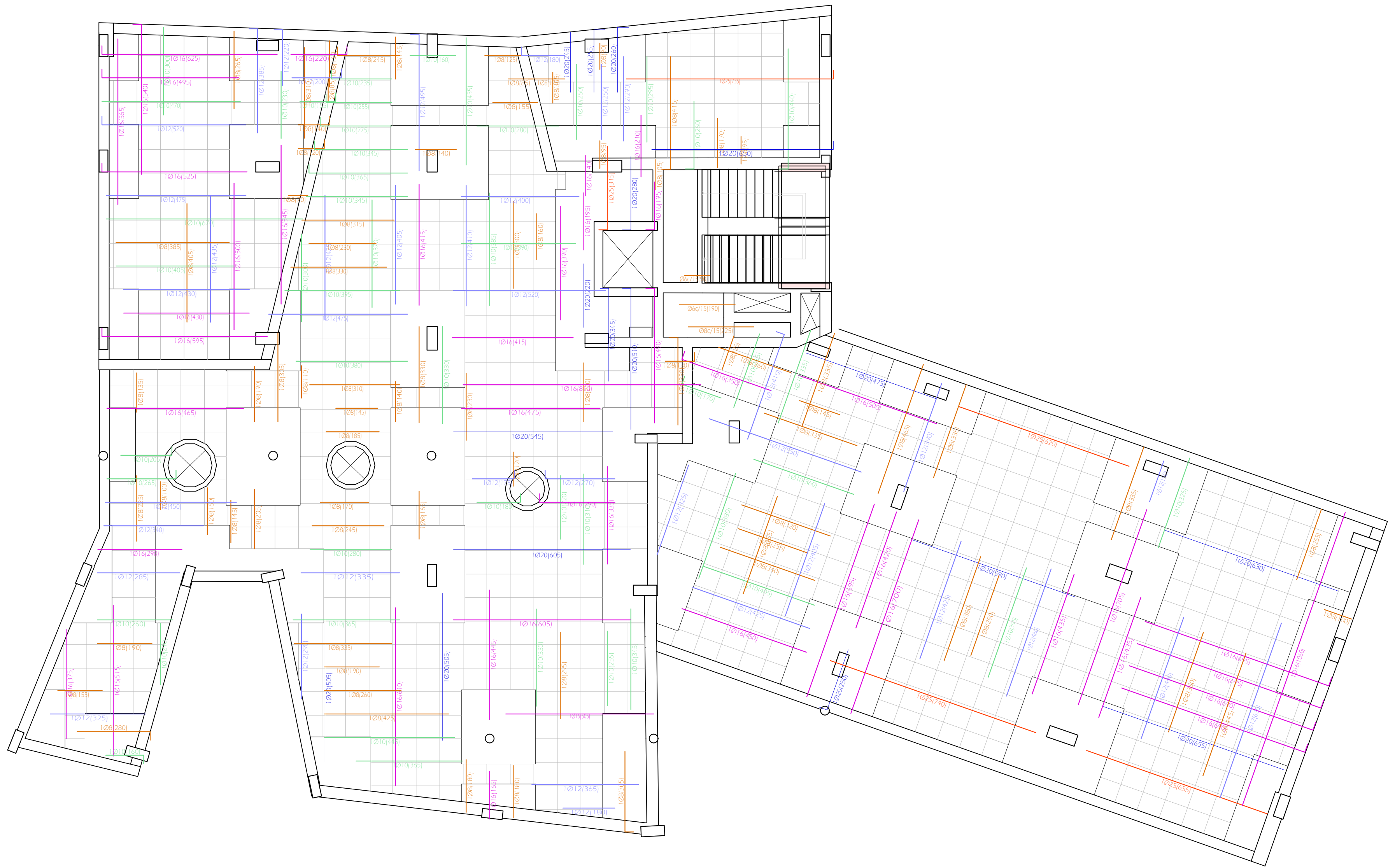
TUTOR  
CARO ESTEBAN, MANUEL

FECHA  
17/06/2020

ESCALA  
1:100

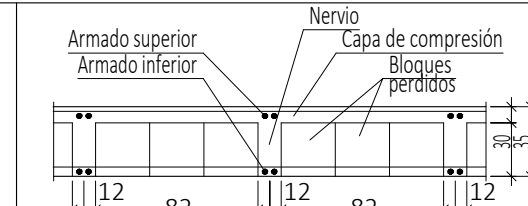
Formato papel (A1)





PP +3.70  
Armadura longitudinal superior  
Hormigón: HA-25, Yc=1.5  
Aceros en forjados: B 500 S, Ys=1.15

Armadura base en nervios de reticular  
Long. Superior: 1Ø12  
Armadura base en ábacos (por cuadrícula)  
Long. Superior: 2Ø10  
No detallada en plano

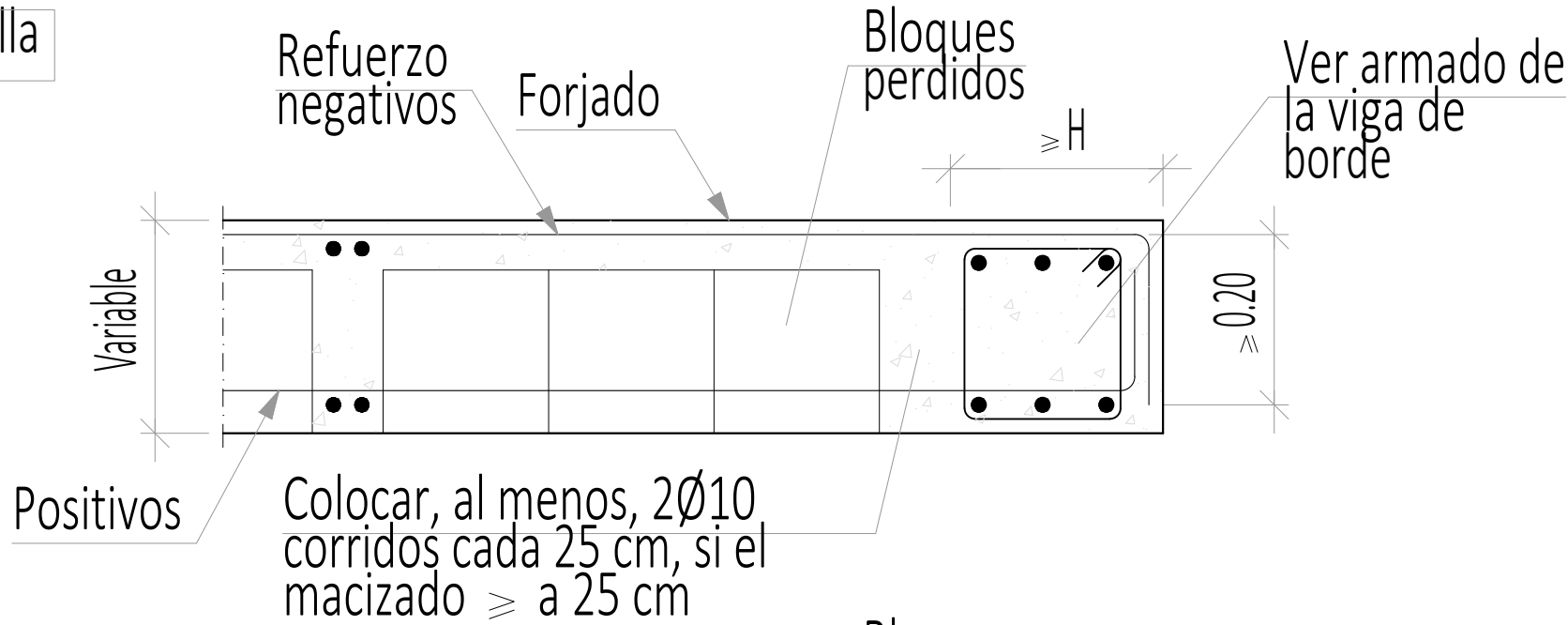
Características de los materiales - Forjados Reticulares										
Materiales	Hormigón						Acero			
	Control			Características			Control		Características	
Elemento	Nivel Control	Coef. Ponde.	Tipo	Consistencia	Tamaño máx. árido	Exposición Ambiente	Recubrimiento nominal	Nivel Control	Coef. Ponde.	Tipo
Zona/Planta	Estadístico	$\gamma \geq 1.50$	HA-30/15/14	Blanda (8-9 cm)	15/20 mm	Ila	35 mm	Normal	$\gamma \geq 1.15$	B S00 S
Forjados reticulares										
Ejecución (Acciones)	Normal	$\gamma \geq 1.30$ $\gamma \geq 1.20$	Adaptado a la Instrucción EHE							
Notas										
Control Estadístico en EHE, equivale a control normal										
Solapes según EHE										
El acero utilizado deberá estar garantizado con un distintivo reconocido: Sello CIETSID, CC-EHE, ...										
Sección tipo del forjado										

Recubrimientos nominales (*)	
Armado placa: 1.- Superior: 3 cm. 2.- Lateral en borde: 3 cm. 3.- Inferior: 3 cm.	
Vigas embebidas en el forjado: 4.- Superior: 3.5 cm (para el correcto recubrimiento de las armaduras superiores de la placa). 5.- Lateral en borde: 5 cm (para la correcta colocación de la pata de la armadura superior perpendicular). 6.- Inferior: 3 cm.	
Vigas descolgadas del forjado: 7.- Superior: 3.5 cm (para el correcto recubrimiento de las armaduras superiores de la placa). 8.- Lateral: 5 cm. 9.- Inferior: 3 cm.	
(*) Recubrimientos nominales recomendados para estructuras en exposición ambiente y sin protección especial contra incendios.	

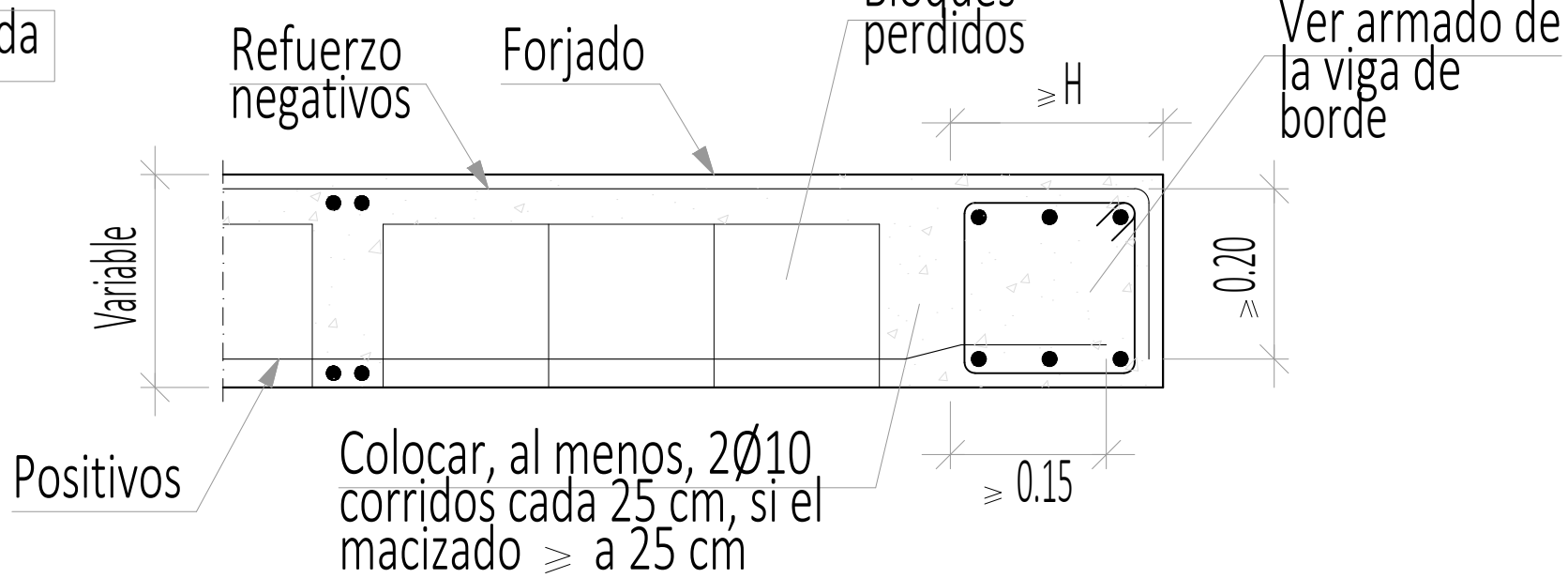
Características de los materiales - Losas Macizas										
Materiales		Hormigón						Acero		
		Control				Características		Control		Características
Elemento	Nivel	Coef. Ponde.	Tipo	Consistencia	Tamaño máx. árido	Exposición Ambiente	Recubrimiento nominal	Nivel	Coef. Ponde.	Tipo
Losas	Estadístico	$\gamma \geq 1.50$	HA-30/20/14	Plástica (8-9 cm)	20/25 mm	Ila	35/40 mm	Estadístico	$\gamma \geq 1.15$	B 500 S
Ejecución (Acciones)	Normal	$\gamma \geq 1.30$ $\gamma \geq 1.20$	Adaptado a la Instrucción EHE							
Notas										
- Control Estadístico en EHE, equivale a control normal										
- Solapes según EHE										
- El acero utilizado deberá estar garantizado con un distintivo reconocido: Sello CIETSID, CC-EHE, ...										
Datos de la Losa-Plantas										
Sección tipo losa										

Forjado reticular.  
Bloques perdidos.

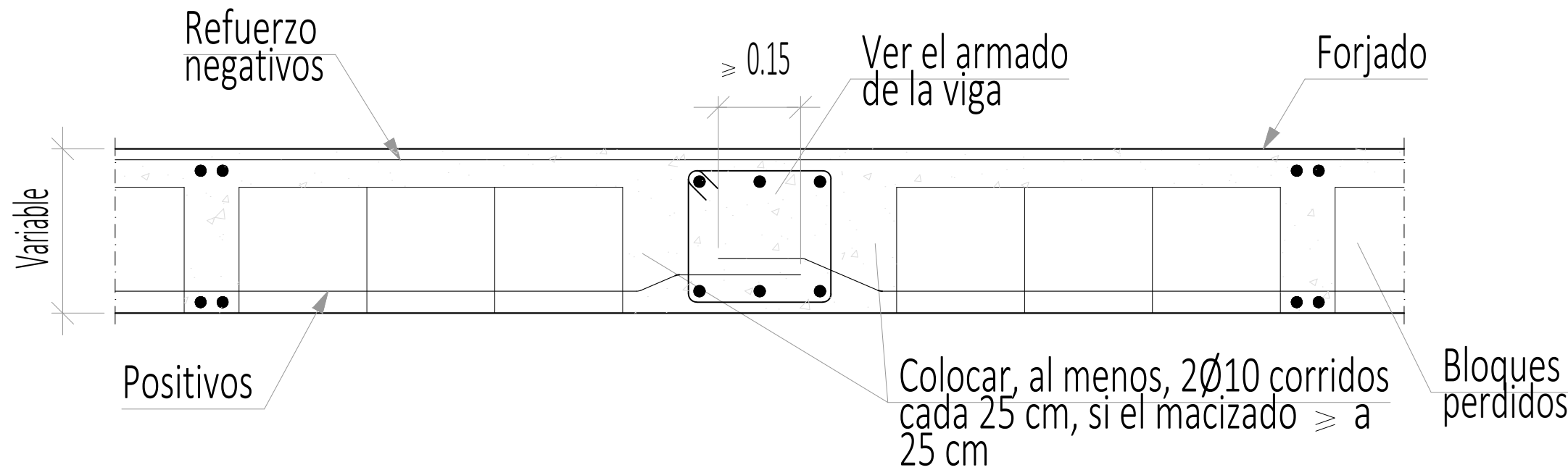
Armadura positiva con patilla



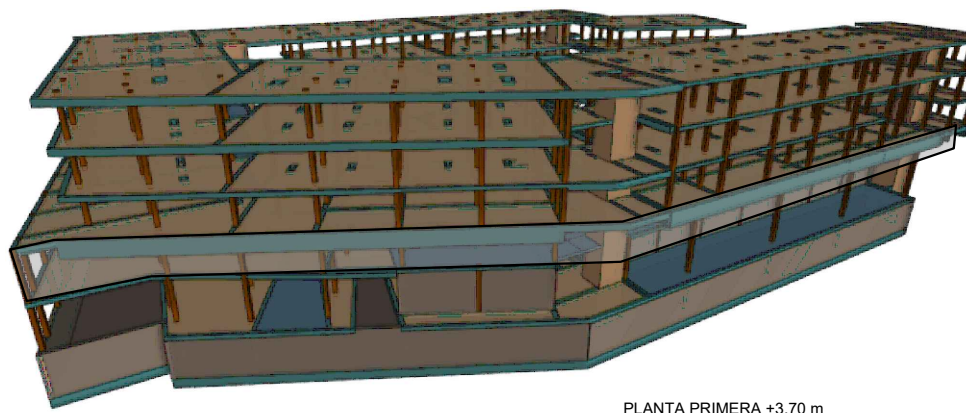
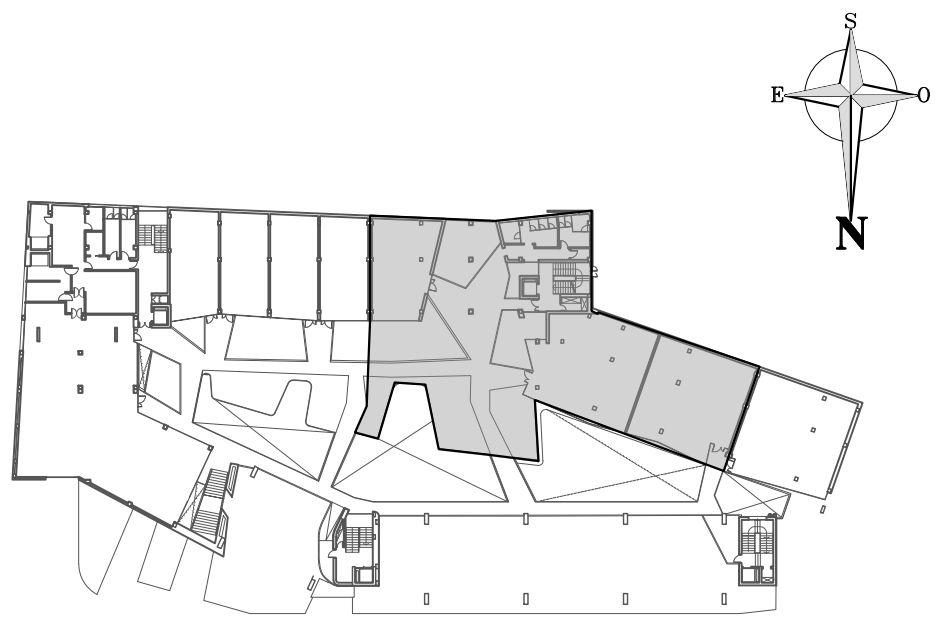
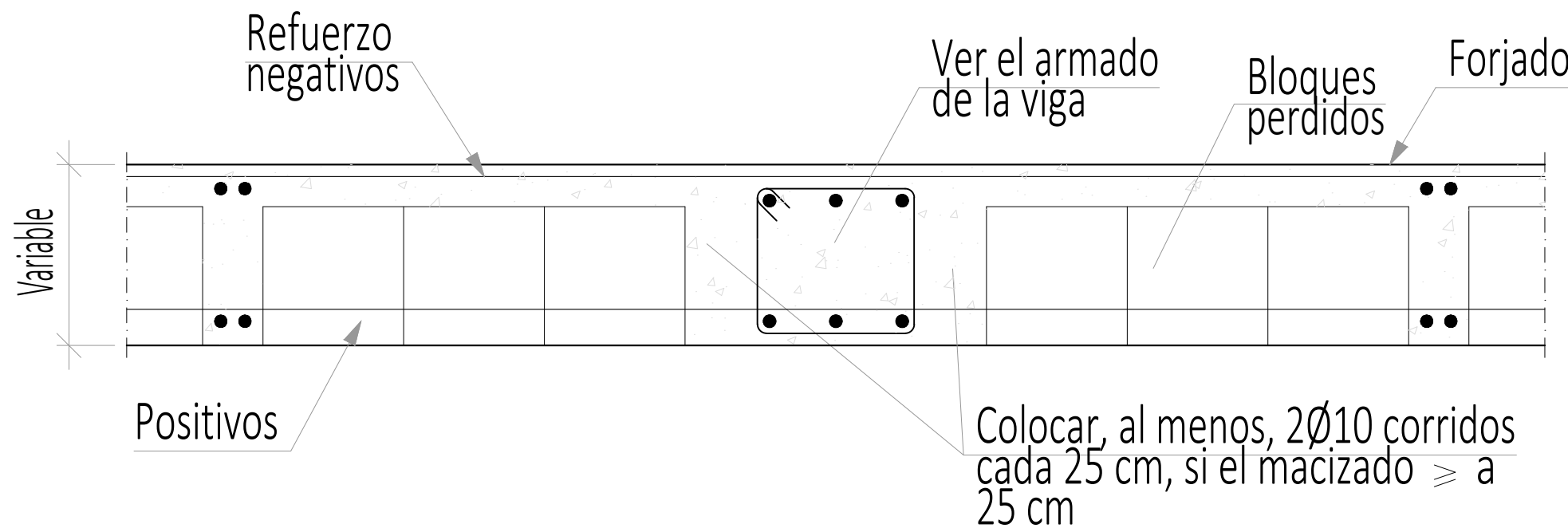
Armadura positiva cortada



Armaduras positivas cortadas únicamente en zona de momentos negativos



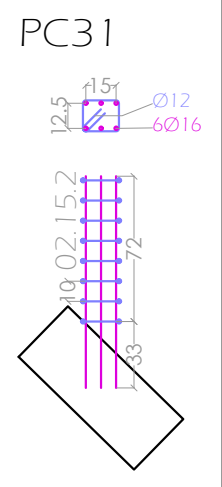
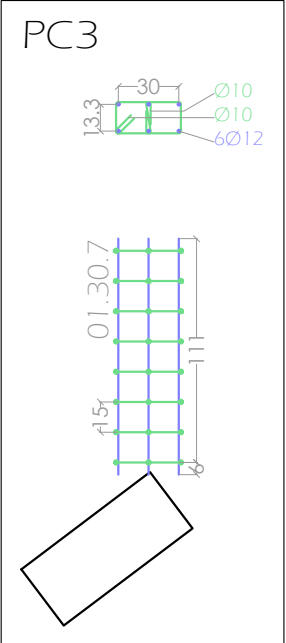
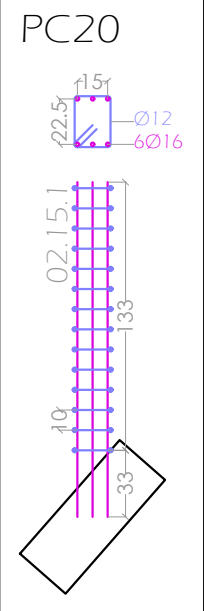
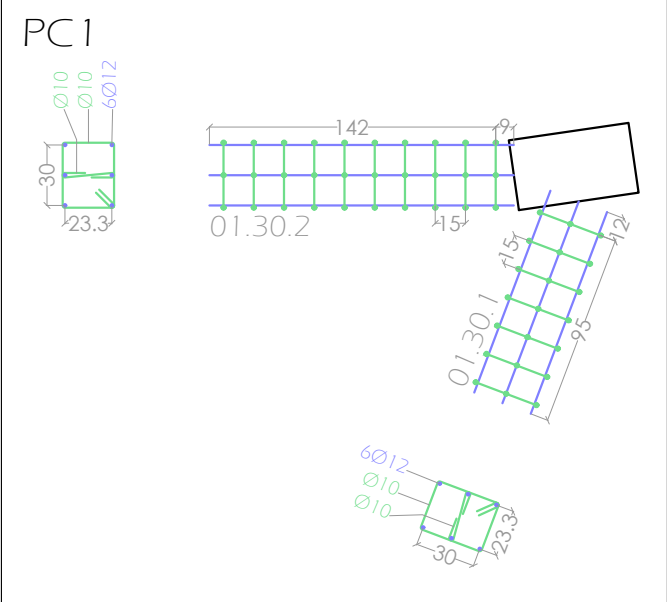
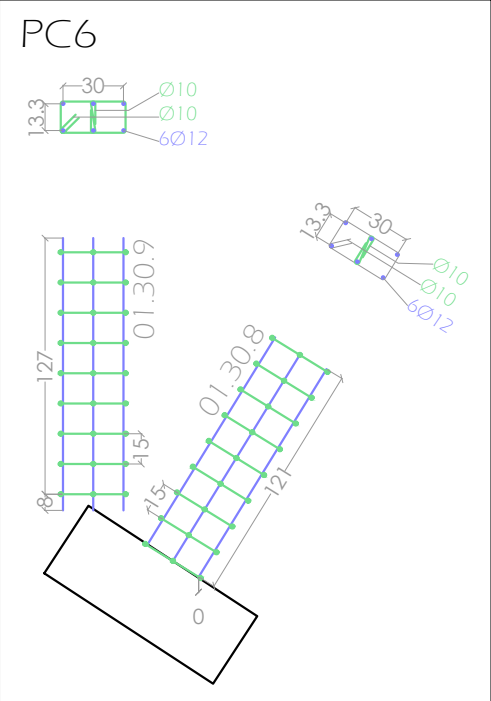
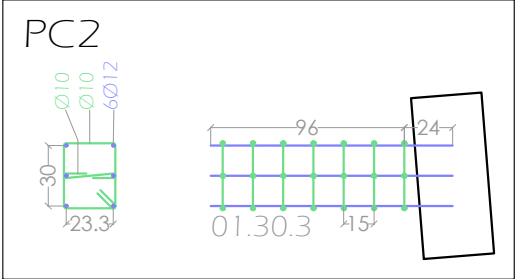
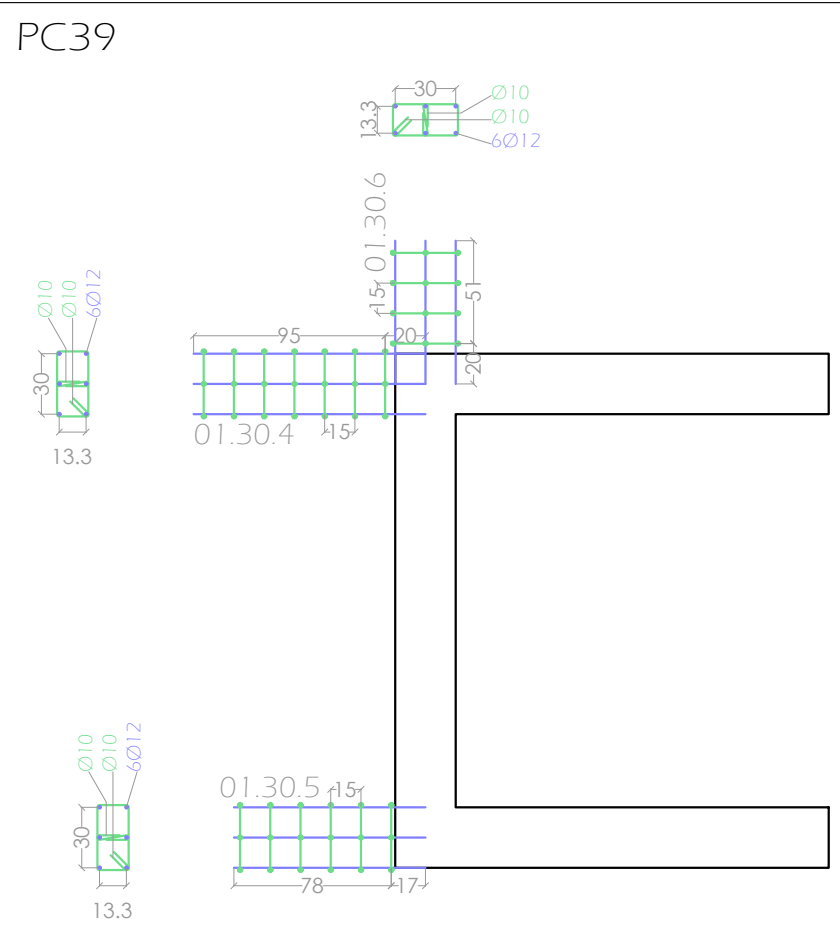
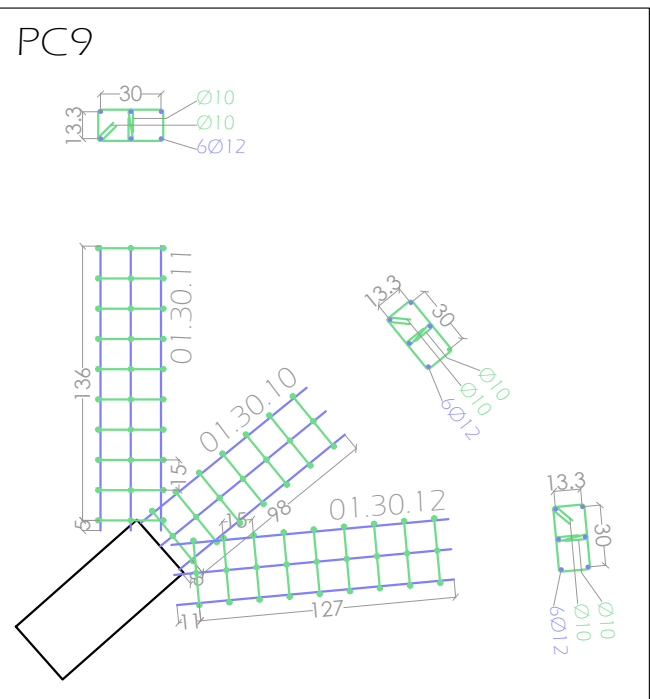
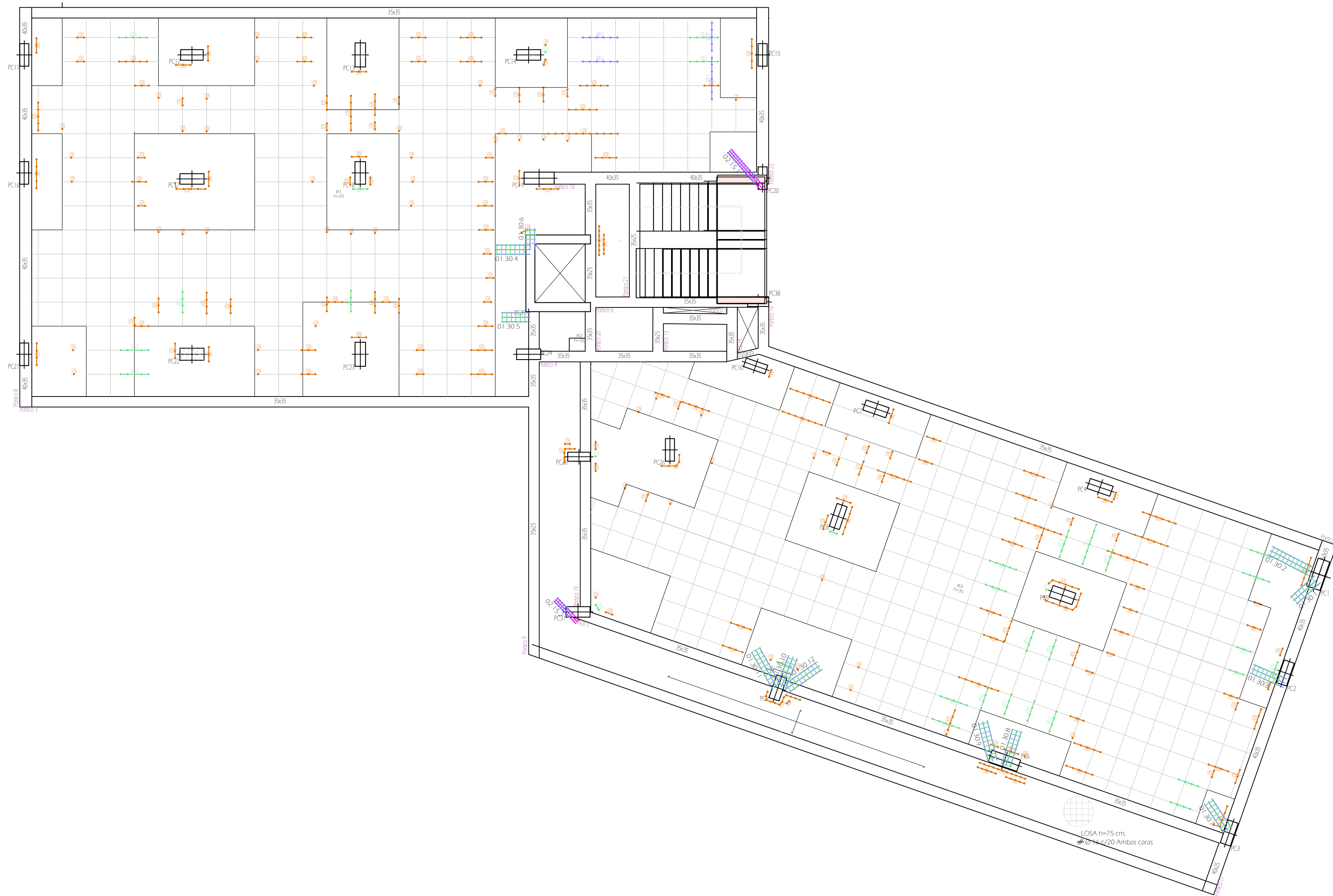
Armaduras positivas pasantes



PLANTA PRIMERA +3.70 m

	PROYECTO DE FIN DE GRADO: ANÁLISIS, CÁLCULO Y COMPROBACIÓN ESTRUCTURAL DEL PROYECTO DE 145 ALOJAMIENTOS UNIVERSITARIOS, GUARDERÍA Y APARCAMIENTOS, CAMPUS UNIVERSITARIO "LAS LAGUNILLAS". JAÉN		
	NOMBRE DE PLANO Planta Primera (+3.70m) Módulo C - Armadura Longitudinal y Transversal Inferior		
	ALUMNA CRISTO SILLERO, MACARENA	FIRMA 	ESCALA 1:100 Formato papel (A1)
	TUTOR CARO ESTEBAN, MANUEL	FECHA 17/06/2020	0 1 2 3 4 5 (m.)
Nº PLANO 14			

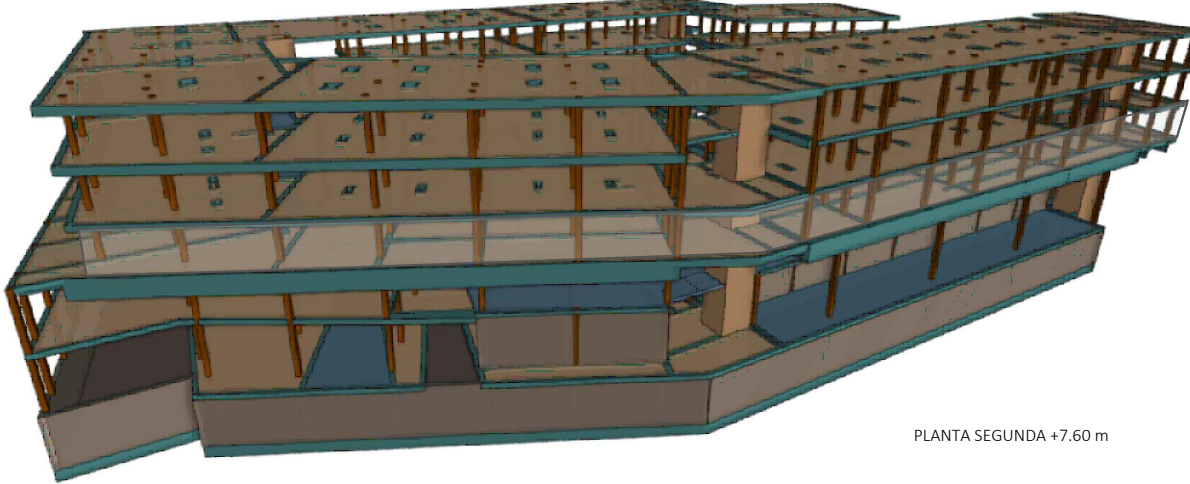
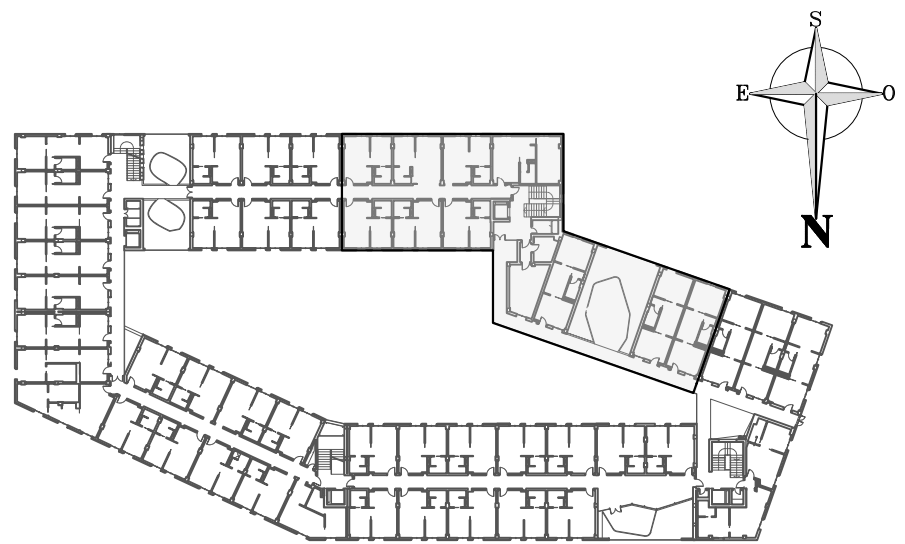




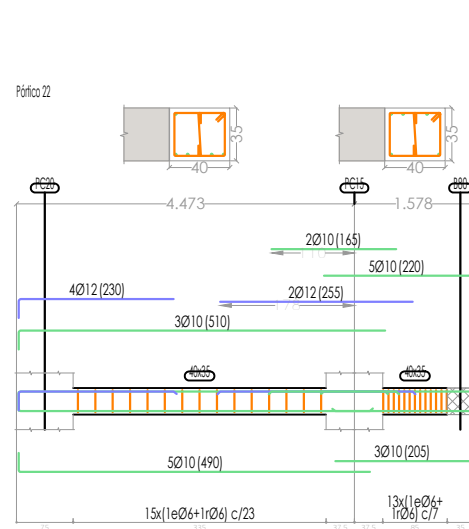
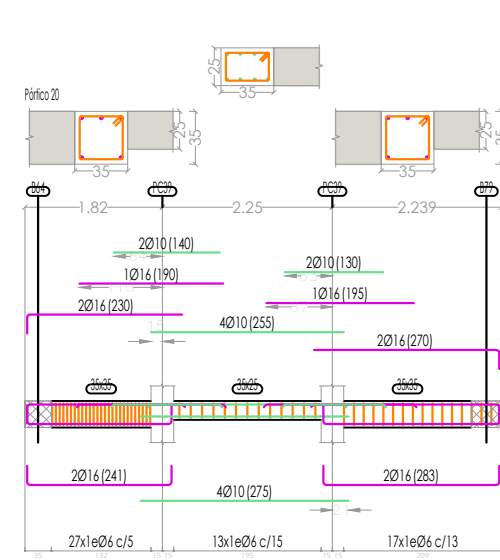
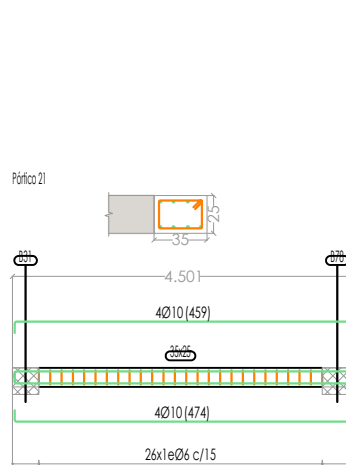
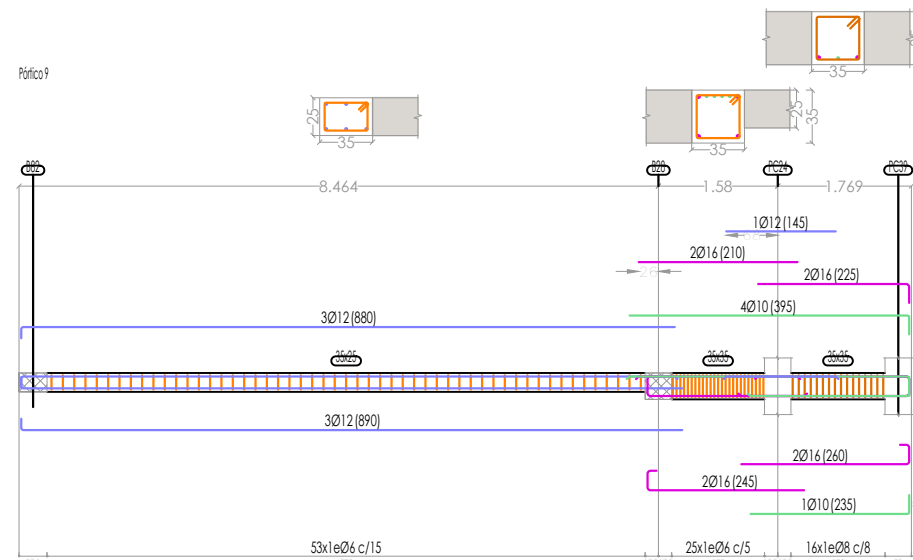
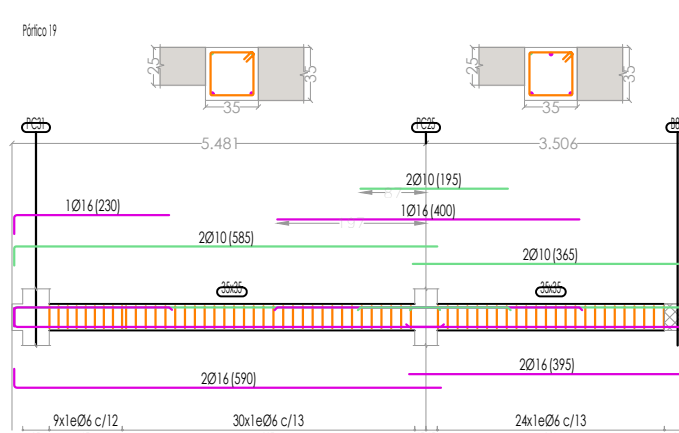
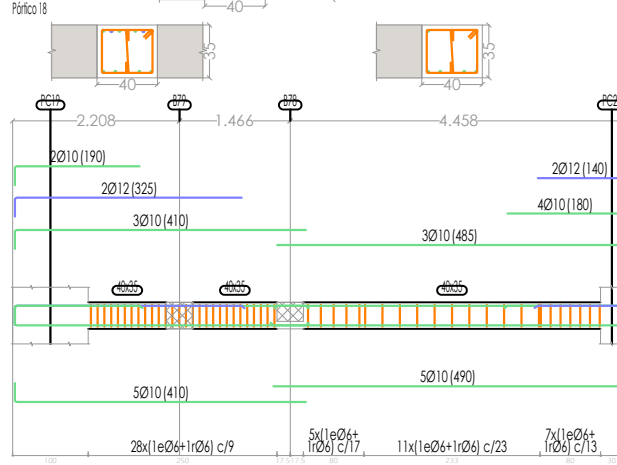
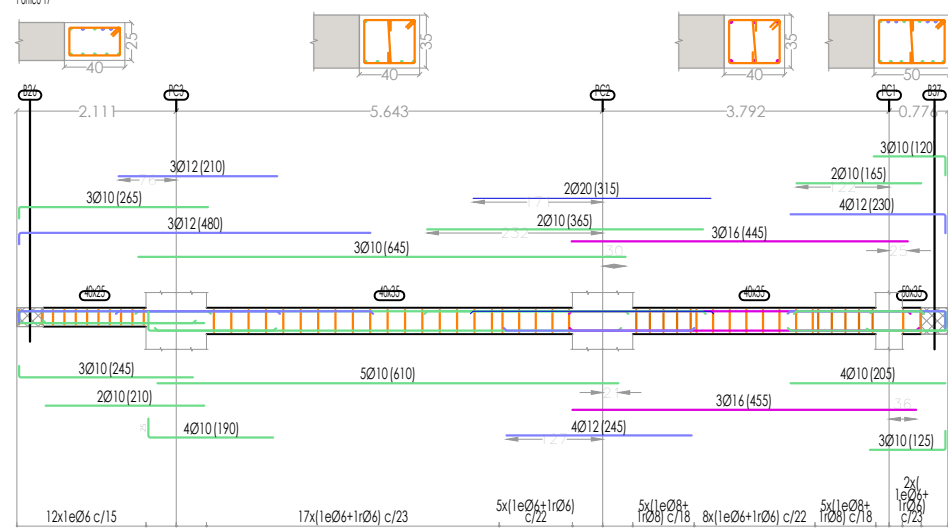
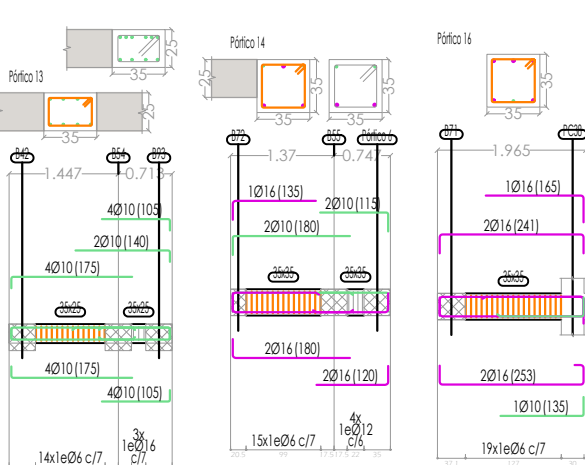
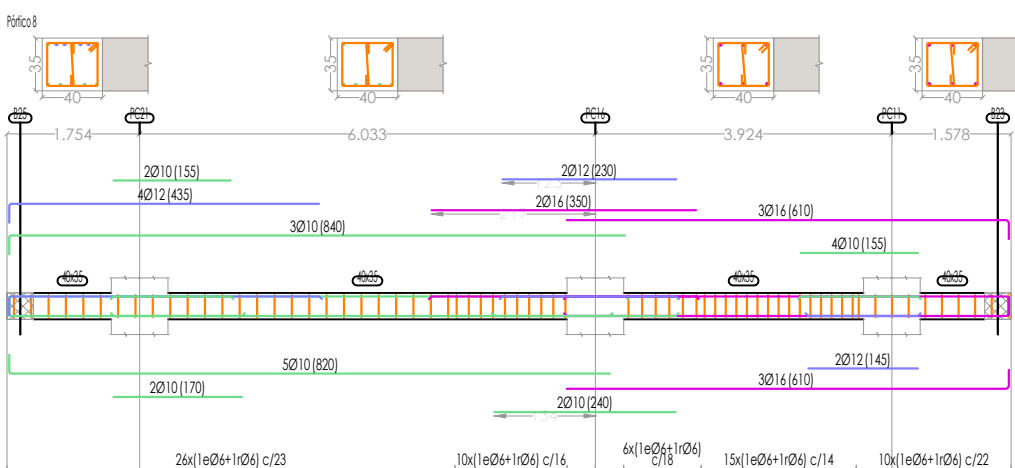
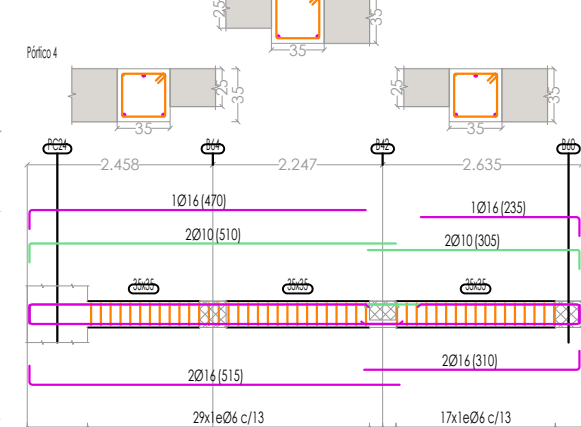
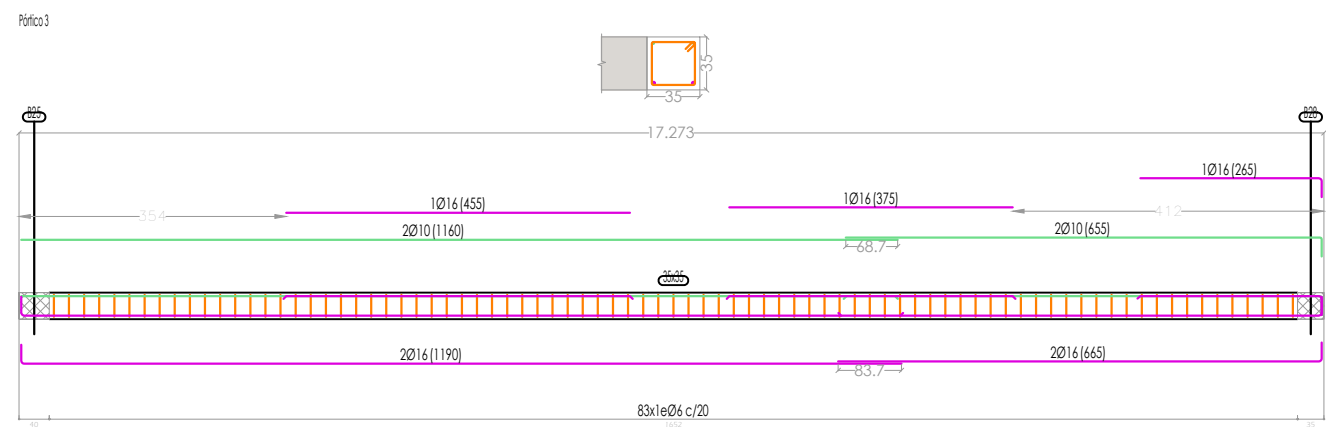
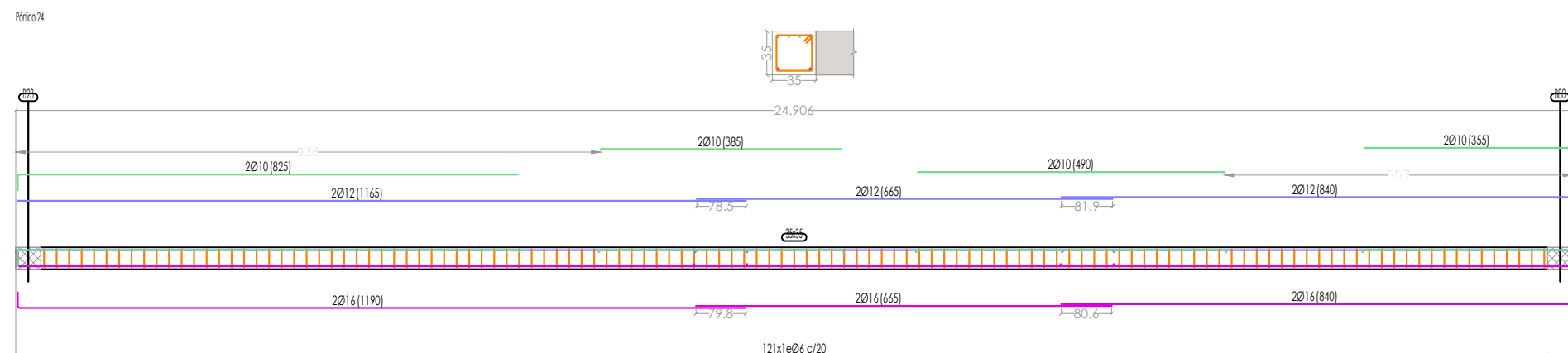
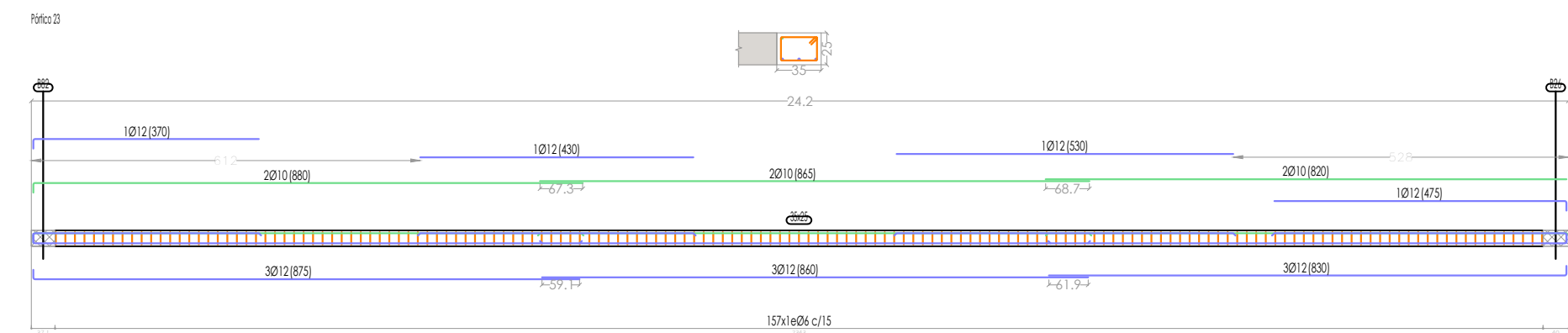
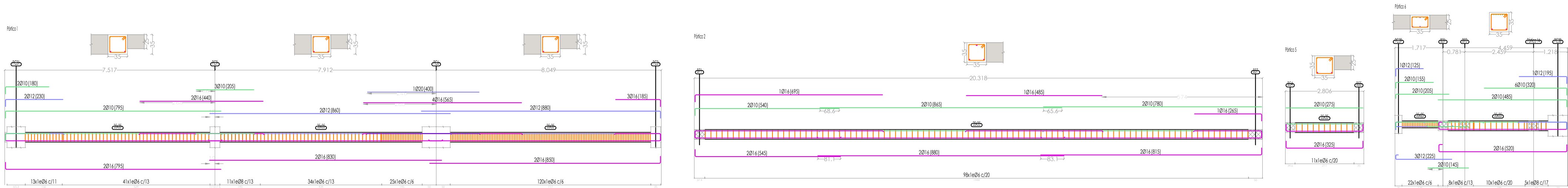
PS +7.60  
Replanteo  
Hormigón: HA-25, Yc=1.5  
Aceros en forjados: B 500 S, Ys=1.15

Armadura base en losas macizas  
Superior: Ø10 cada 20 cm Inferior: Ø10 cada 20 cm  
Armadura base en nervios de reticular  
Superior: 1Ø12 Inferior: 1Ø12  
Armadura base en ábacos (por cuadrícula)  
Superior: 2Ø10 Inferior: 2Ø8  
No detallada en plano

\* En la serie de planos de replanteo y punzonamiento, vienen especificando los número de los pórticos, para los planos de pórticos poder identificarlos

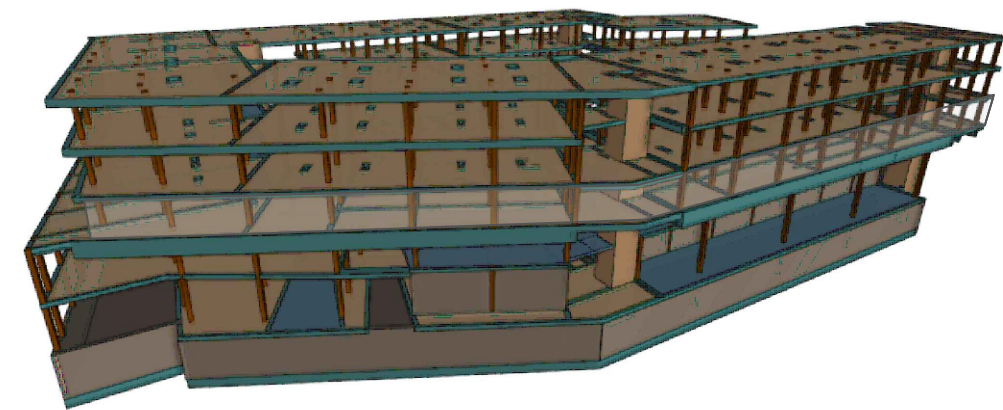
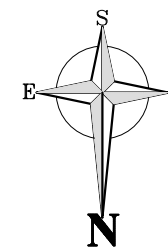


	PROYECTO DE FIN DE GRADO: ANÁLISIS, CÁLCULO Y COMPROBACIÓN ESTRUCTURAL DEL PROYECTO DE 145 ALOJAMIENTOS UNIVERSITARIOS, GUARDERÍA Y APARCAMIENTOS, CAMPUS UNIVERSITARIO "LAS LAGUNILLAS"- JAÉN		
	NOMBRE DE PLANO Planta Segunda (+7,60m) Módulo C - Replanteo y Armado de Punzonamiento		
	ALUMNA CRISTO SILLERO, MACARENA	FIRMA 	ESCALA 1:100
	TUTOR CARO ESTEBAN, MANUEL	FECHA 17/06/2020	Formato papel (A1) 0 1 2 3 4 5 (m.)
Nº PLANO 15			



PP +3.70  
Despiece de vigas  
Hormigón: HA-25, Yc=1.5  
Acero en barras: B 500 S, Ys=1.15  
Acero en estribos: B 500 S, Ys=1.15

Para la identificación de los porticos,  
ver en Planos de Replanteo y  
Punzonamiento, de planta respectiva



PLANTA SEGUNDA +7.60 m



Nº PLANO  
16

PROYECTO DE FIN DE GRADO:  
ANÁLISIS, CÁLCULO Y COMPROBACIÓN ESTRUCTURAL DEL PROYECTO DE  
145 ALOJAMIENTOS UNIVERSITARIOS, GUARDERÍA Y APARCAMIENTOS,  
CAMPUS UNIVERSITARIO "LAS LAGUNILLAS"- JAÉN

NOMBRE DE PLANO  
Planta Segunda (+ 7,60 m) Módulo C - Armado Pórticos

ALUMNA  
CRISTO SILLERO, MACARENA

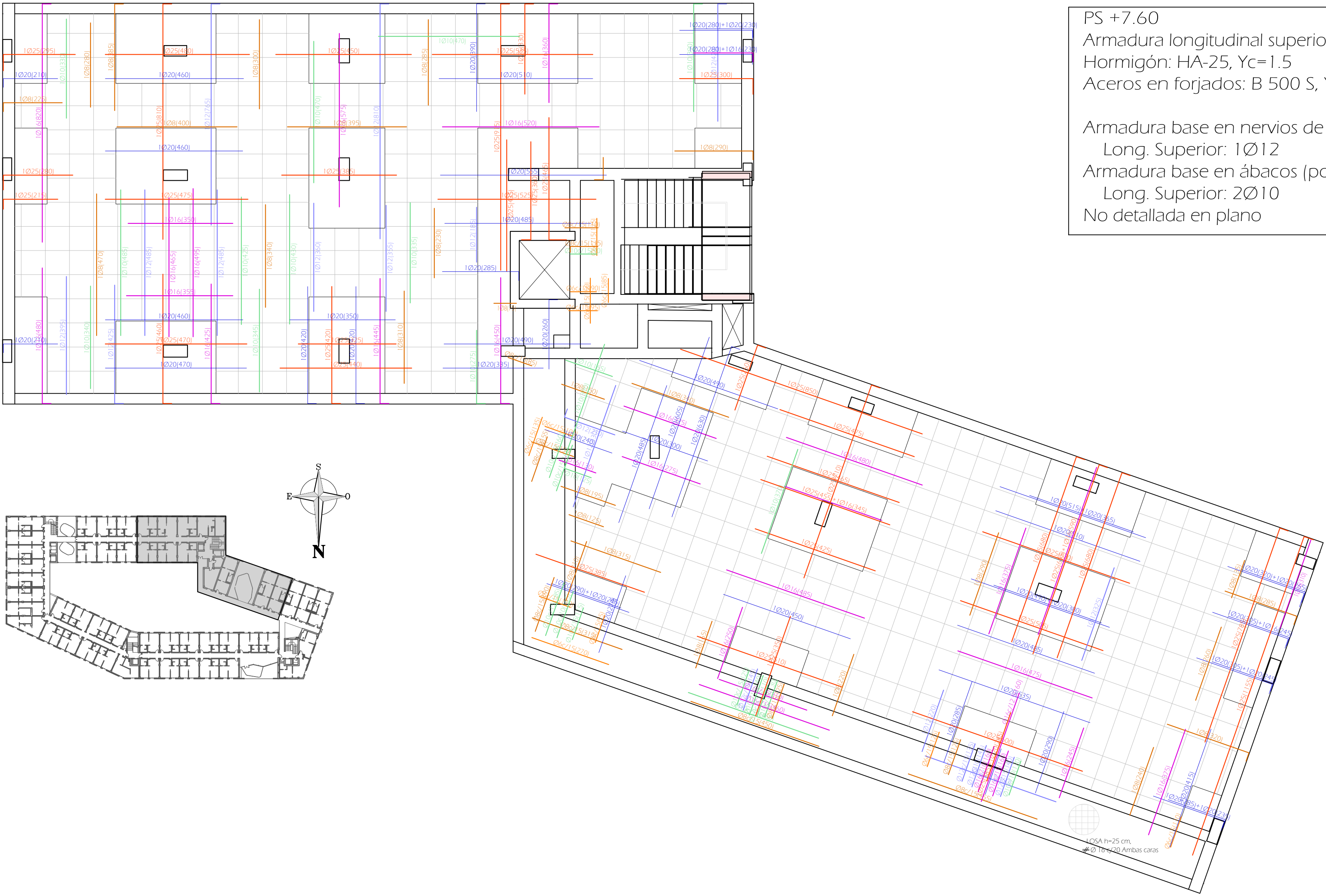
FIRMA

TUTOR  
CARO ESTEBAN, MANUEL

FECHA  
17/06/2020

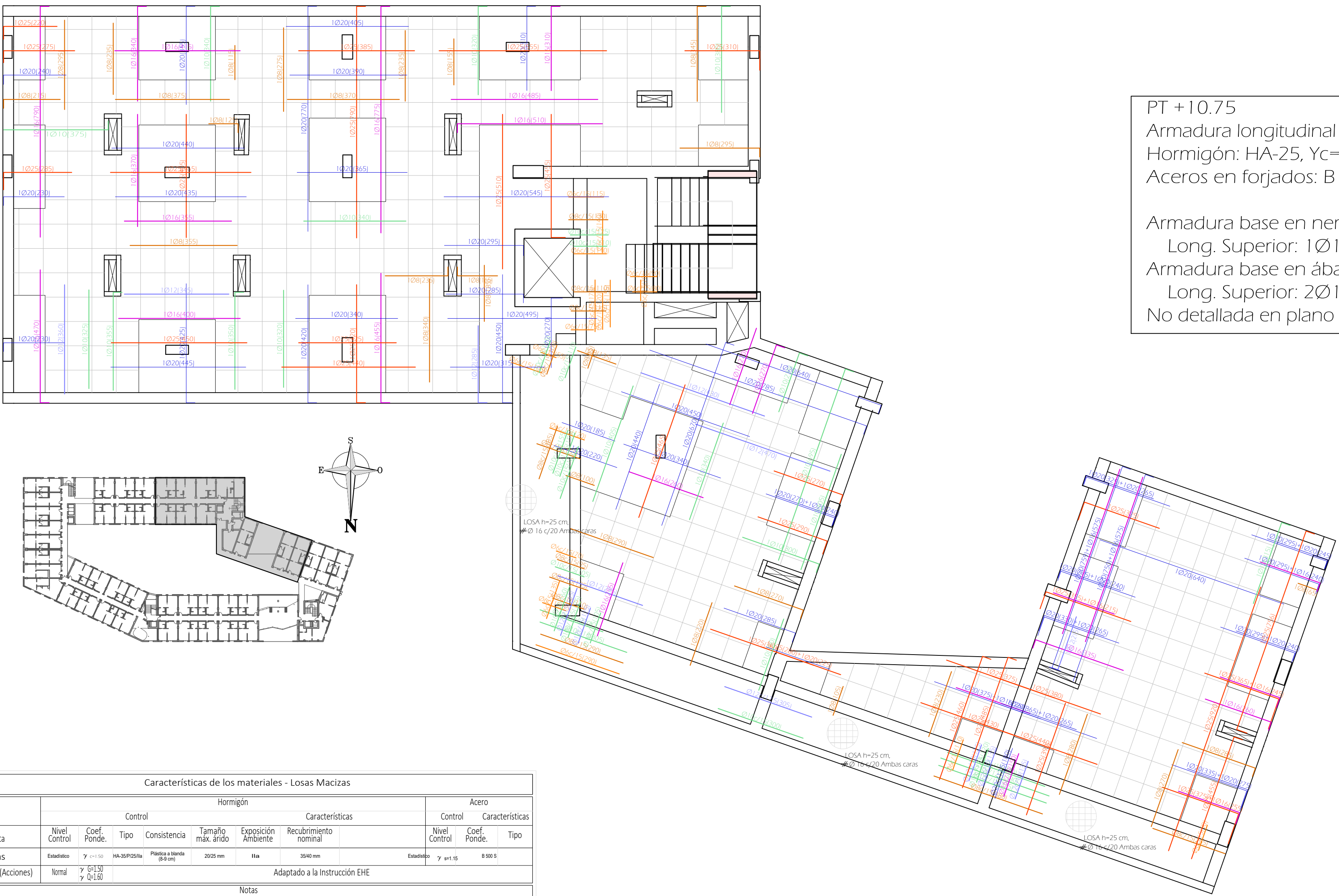
ESCALA  
1:100  
Formato papel (A2)  
0 1 2 3 4 5 (m.)





PS +7.60  
Armadura longitudinal superior  
Hormigón: HA-25, Yc=1.5  
Aceros en forjados: B 500 S, Ys=1.15

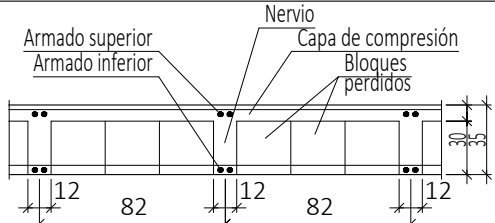
Armadura base en nervios de reticular  
Long. Superior: 1Ø12  
Armadura base en ábacos (por cuadrícula)  
Long. Superior: 2Ø10  
No detallada en plano



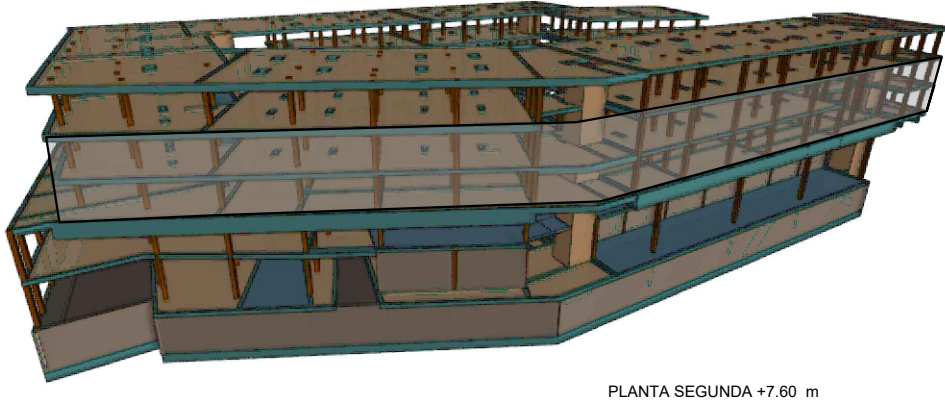
PT +10.75  
Armadura longitudinal superior  
Hormigón: HA-25, Yc=1.5  
Aceros en forjados: B 500 S, Ys=1.15

Armadura base en nervios de reticular  
Long. Superior: 1Ø12  
Armadura base en ábacos (por cuadrícula)  
Long. Superior: 2Ø10  
No detallada en plano

Características de los materiales - Losas Macizas										
Materiales		Hormigón						Acero		
		Control			Características			Control		Características
Elemento Zona/Planta	Nivel Control	Coef. Ponde.	Tipo	Consistencia	Tamaño máx. árido	Exposición Ambiente	Recubrimiento nominal	Nivel Control	Coef. Ponde.	Tipo
Losas	Estadístico	$\gamma = 1.15$	HA-35/P20/Ita	Plástica y blanda (90 cm)	20/25 mm	Ita	35/40 mm	Estadístico	$\gamma = 1.15$	B 500 S
Ejecución (Acciones)	Normal	$\gamma = 1.50$ $\gamma = 1.50$	Adaptado a la Instrucción EHE							
Notas										
- Control Estadístico en EHE, equivale a control normal										
- Solapes según EHE										
- El acero utilizado deberá estar garantizado con un distintivo reconocido: Sello CIETSID, CC-EHE, ...										
</										

Características de los materiales - Forjados Reticulares																	
Materiales	Hormigón						Acero										
	Control			Características			Control		Características								
Elemento	Nivel Control	Coef. Ponde.	Tipo	Consistencia	Tamaño máx. ardo	Exposición Ambiente	Recubrimiento	Nivel Control	Coef. Ponde.	Tipo							
Zona/Planta	Estadístico	$\gamma = 1.15$	HA-30/P15/Ita	Blanda (8-9 cm)	15/20 mm	Ita	35 mm	Normal	$\gamma = 1.15$	B 500 S							
Forjados reticulares																	
Ejecución (Acciones)	Normal	$\gamma = 1.15$ $\gamma = 1.15$	Adaptado a la Instrucción EHE														
Notas																	
- Control Estadístico en EHE, equivale a control normal																	
- Solapes según EHE																	
El acero utilizado deberá estar garantizado con un distintivo reconocido: Sello CIETSID, CC-EHE, ...																	
Sección tipo del forjado																	
																	

Recubrimientos nominales (*)	
Armado placa: 1- Superior: 3 cm; 2- Lateral en borde: 3 cm; 3- Interior: 2 cm.	
Vigas embebidas en el forjado: 4- Superior: 3.5 cm (para el correcto recubrimiento de las armaduras superiores de la placa). 5- Lateral en borde: 3 cm (para la correcta colocación de la pata de la armadura superior perpendicular). 6- Interior: 2 cm.	
Vigas descolgadas del forjado: 7- Superior: 3.5 cm (para el correcto recubrimiento de las armaduras superiores de la placa). 8- Lateral: 5 cm; 9- Interior: 3 cm.	
(*) Recubrimientos nominales recomendados para estructuras en exposición (ambiente) y sin protección especial contra incendios.	



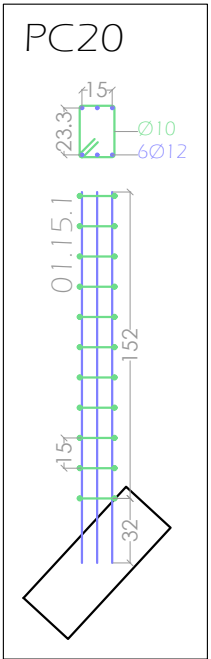
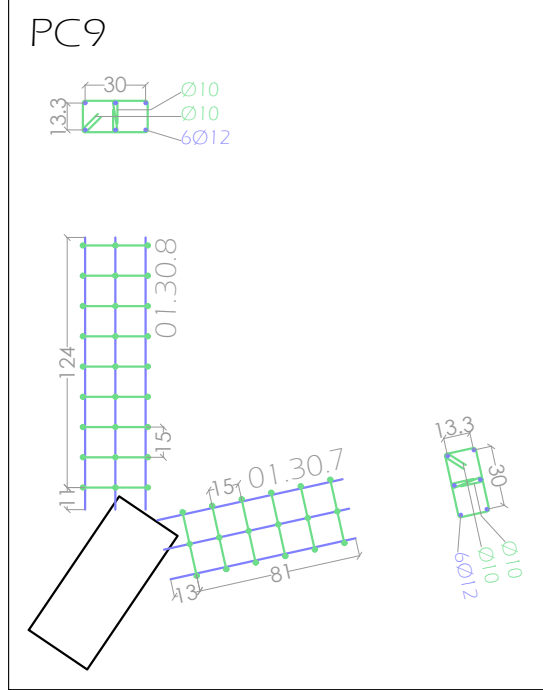
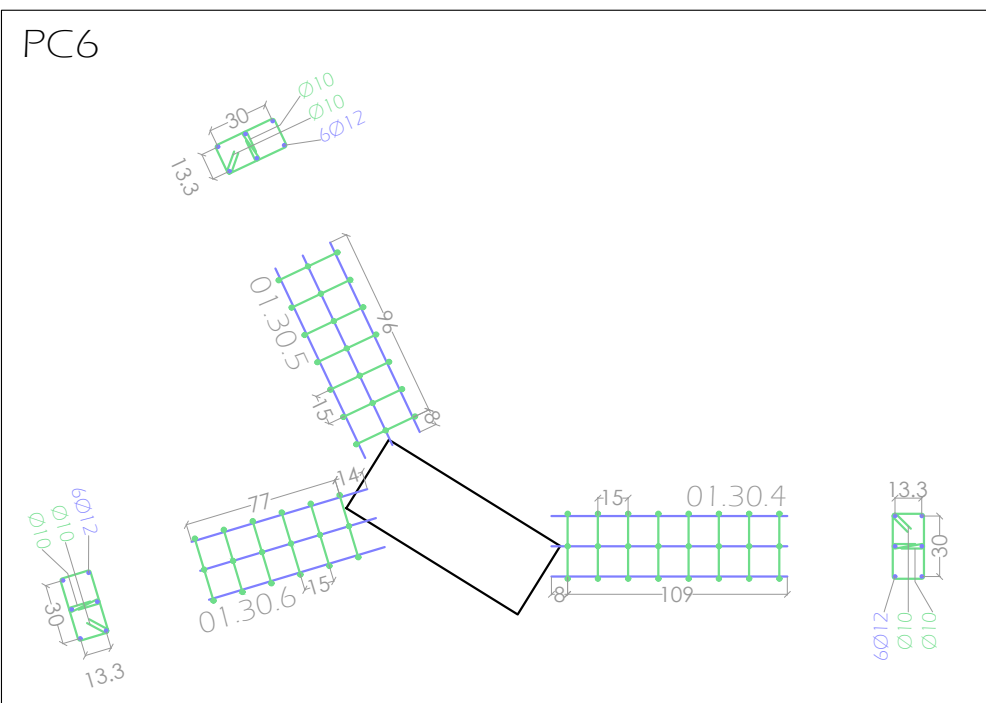
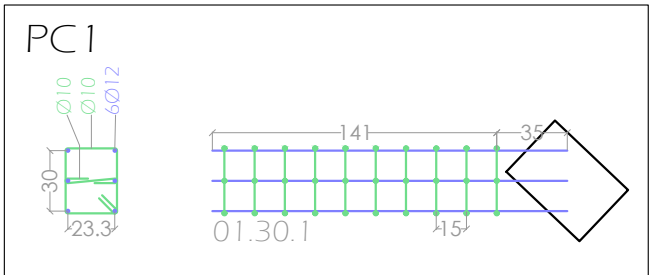
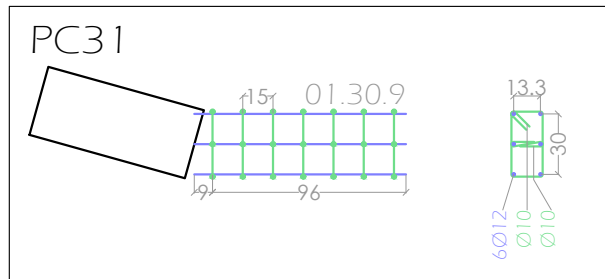
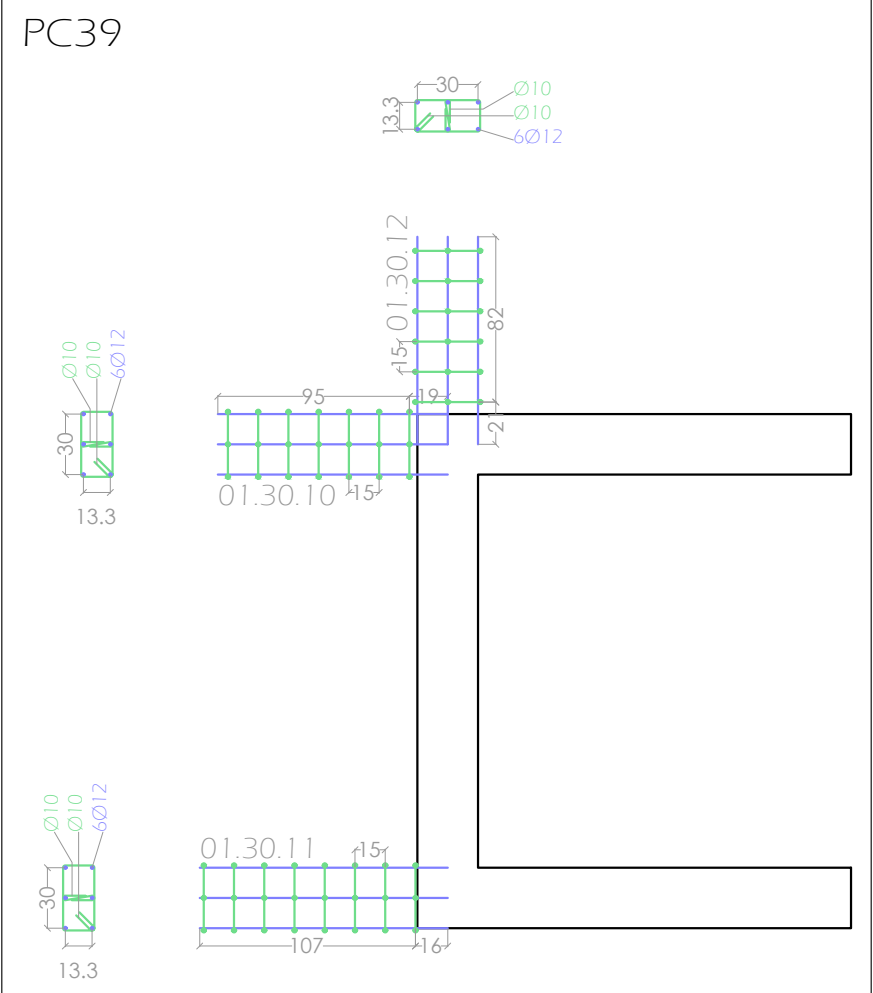
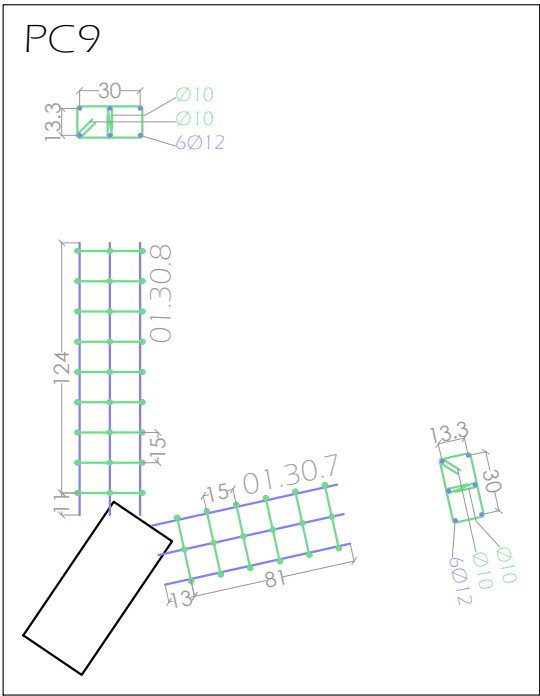
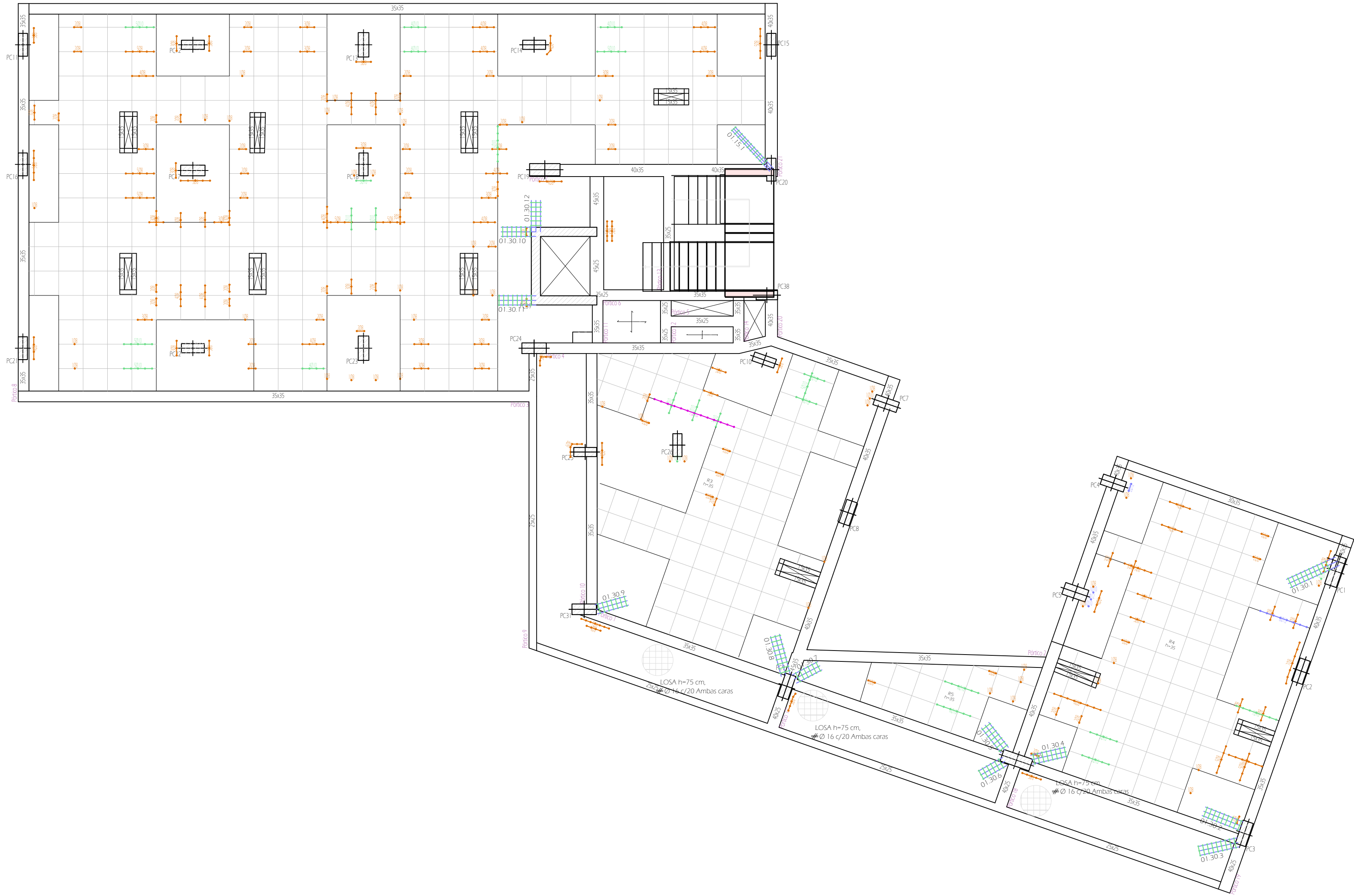
PLANTA SEGUNDA +7.60 m

	PROYECTO DE FIN DE GRADO: ANÁLISIS, CÁLCULO Y COMPROBACIÓN ESTRUCTURAL DEL PROYECTO DE 145 ALOJAMIENTOS UNIVERSITARIOS, GUARDERÍA Y APARCAMIENTOS, CAMPUS UNIVERSITARIO "LAS LAGUNILLAS". JAÉN			
	NOMBRE DE PLANO Planta Segunda (+7.60 m) Módulo C - Armadura Longitudinal y Transversal Superior			
	ALUMNA CRISTO SILLERO, MACARENA	FIRMA 	ESCALA 1:100	
	TUTOR CARO ESTEBAN, MANUEL	FECHA 17/06/2020	Formato papel (A1) 0 1 2 3 4 5 (m.)	





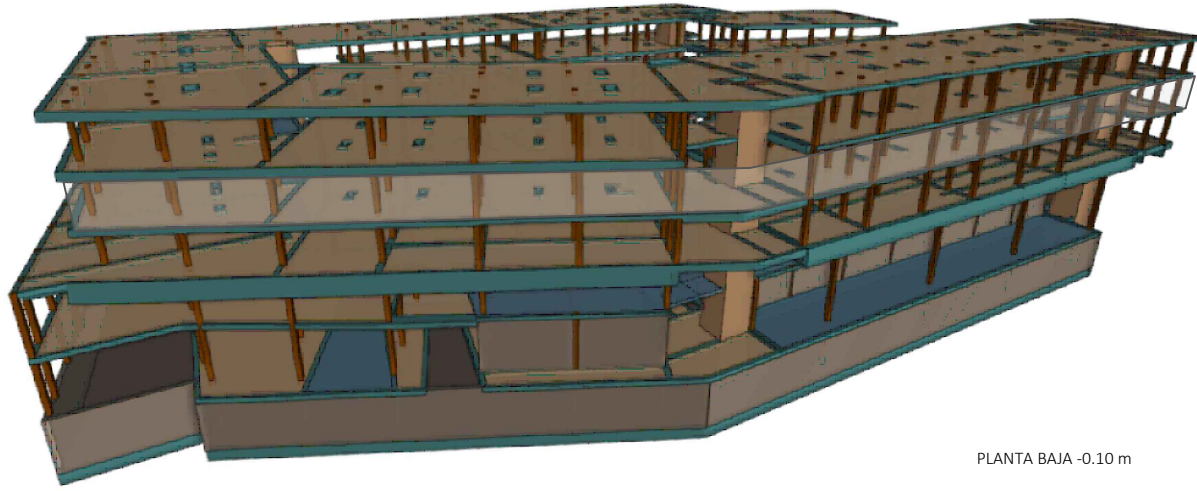
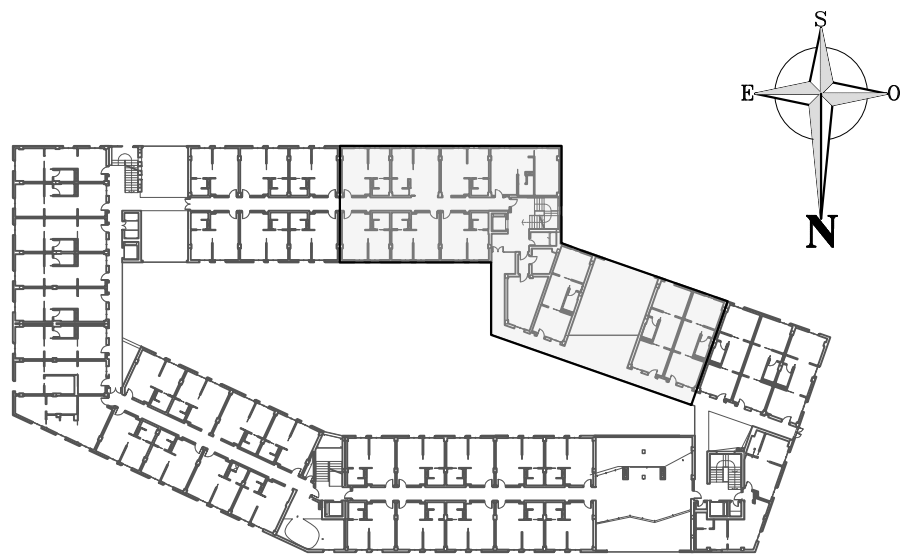




PT +10.75  
Replanteo  
Hormigón: HA-25, Yc=1.5  
Aceros en forjados: B 500 S, Ys=1.15

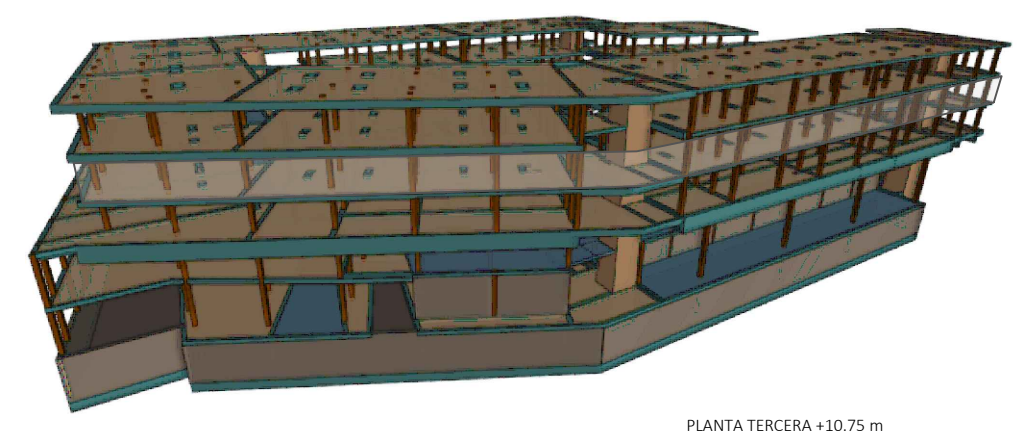
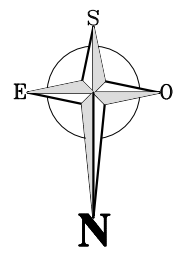
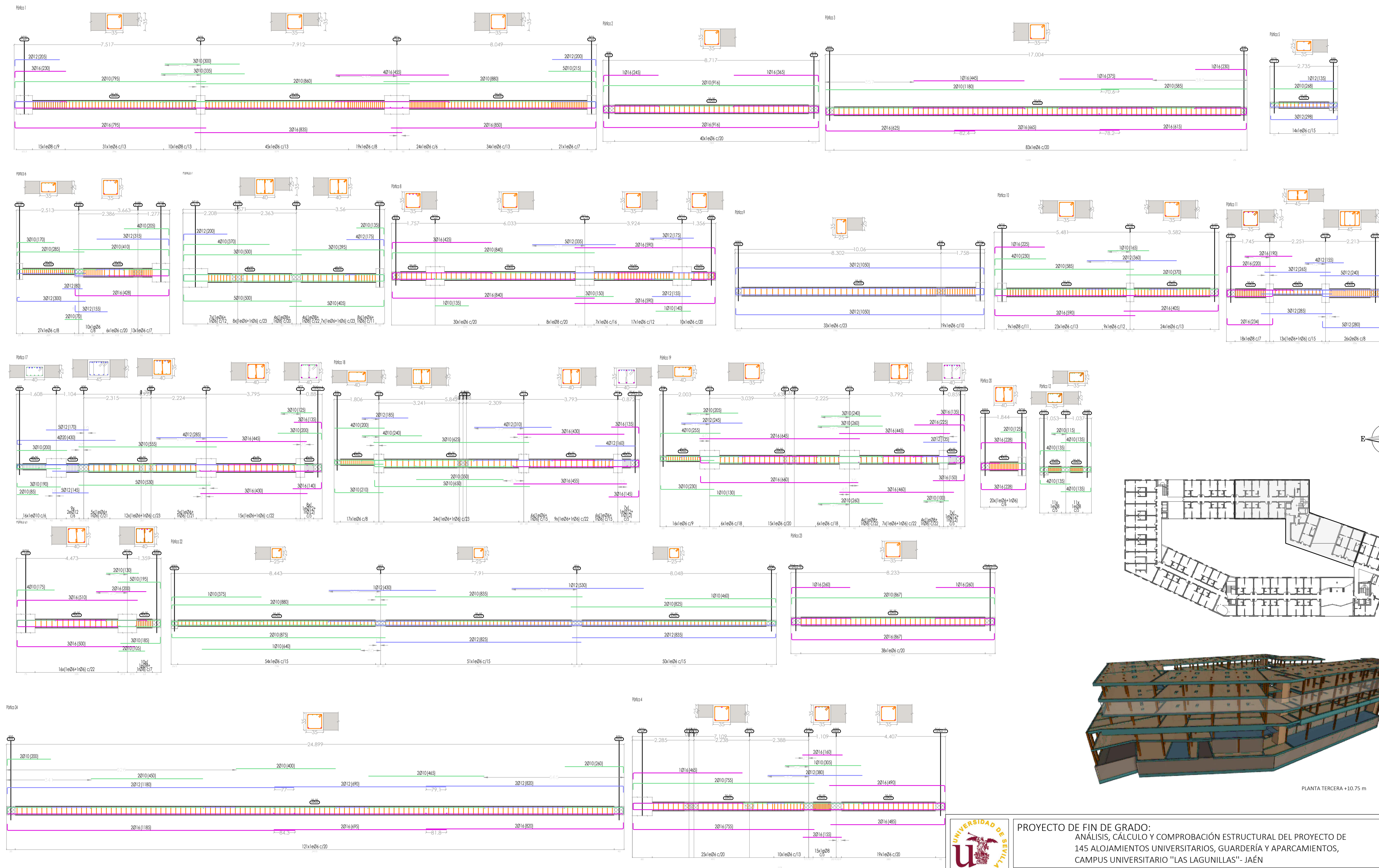
Armadura base en losas macizas  
Superior: Ø10 cada 20 cm Inferior: Ø10 cada 20 cm  
Armadura base en nervios de reticular  
Superior: 1Ø12 Inferior: 1Ø12  
Armadura base en ábacos (por cuadrícula)  
Superior: 2Ø10 Inferior: 2Ø8  
No detallada en plano

\* En la serie de planos de replanteo y punzonamiento, vienen especificando los números de los pórticos, para los planos de pórticos poder identificarlos



	PROYECTO DE FIN DE GRADO: ANÁLISIS, CÁLCULO Y COMPROBACIÓN ESTRUCTURAL DEL PROYECTO DE 145 ALOJAMIENTOS UNIVERSITARIOS, GUARDERÍA Y APARCAMIENTOS, CAMPUS UNIVERSITARIO "LAS LAGUNILLAS"- JAÉN		
	NOMBRE DE PLANO Planta Tercera (+10.75 m) Módulo C - Replanteo y Armado de Punzonamiento		
	ALUMNA CRISTO SILLERO, MACARENA	FIRMA 	ESCALA 1:100
	TUTOR CARO ESTEBAN, MANUEL	FECHA 17/06/2020	Formato papel (A1) 0 1 2 3 4 5 (m.)
Nº PLANO 19			






PLANTA TERCERA +10.75 m


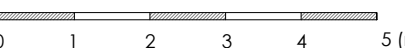
PP +3.70  
Despiece de vigas  
Hormigón: HA-25, Yc=1.5  
Acero en barras: B 500 S, Ys=1.15  
Acero en estribos: B 500 S, Ys=1.15

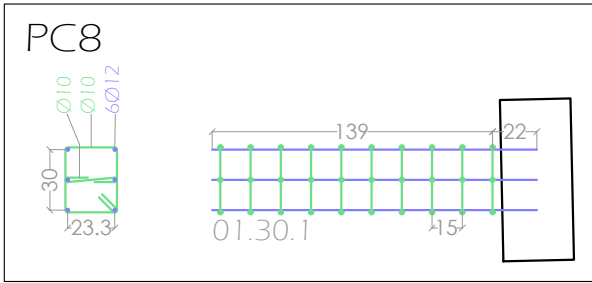
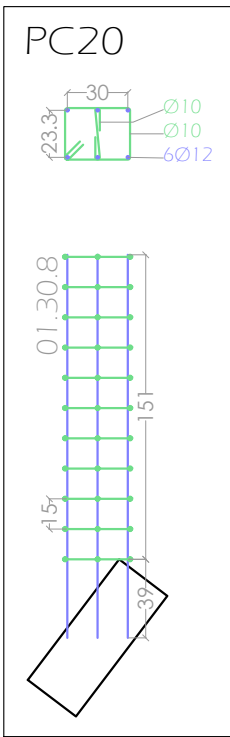
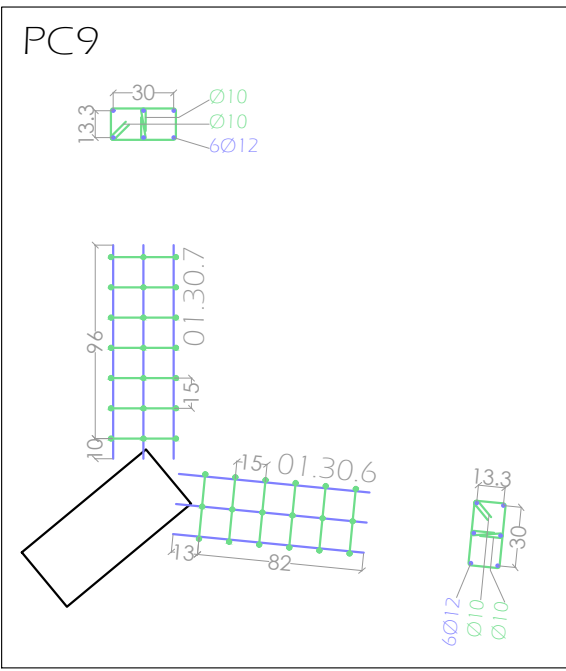
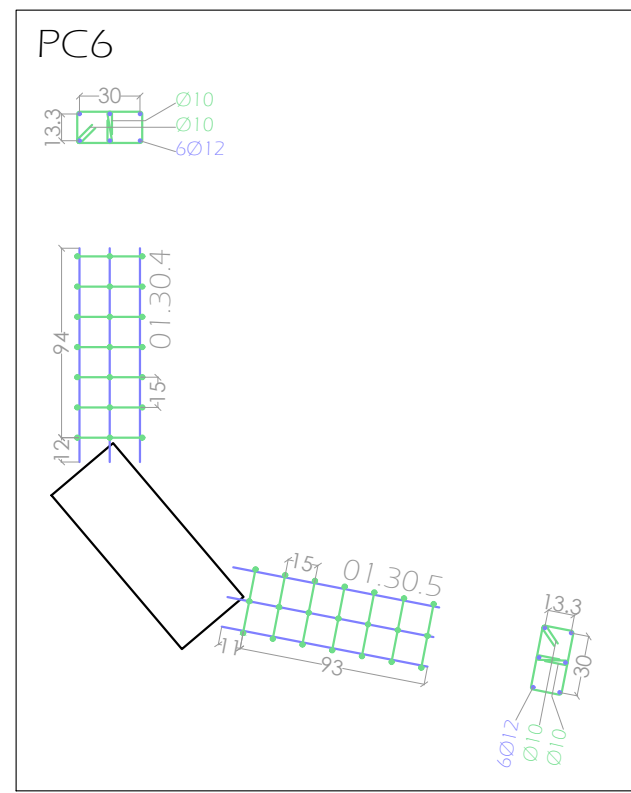
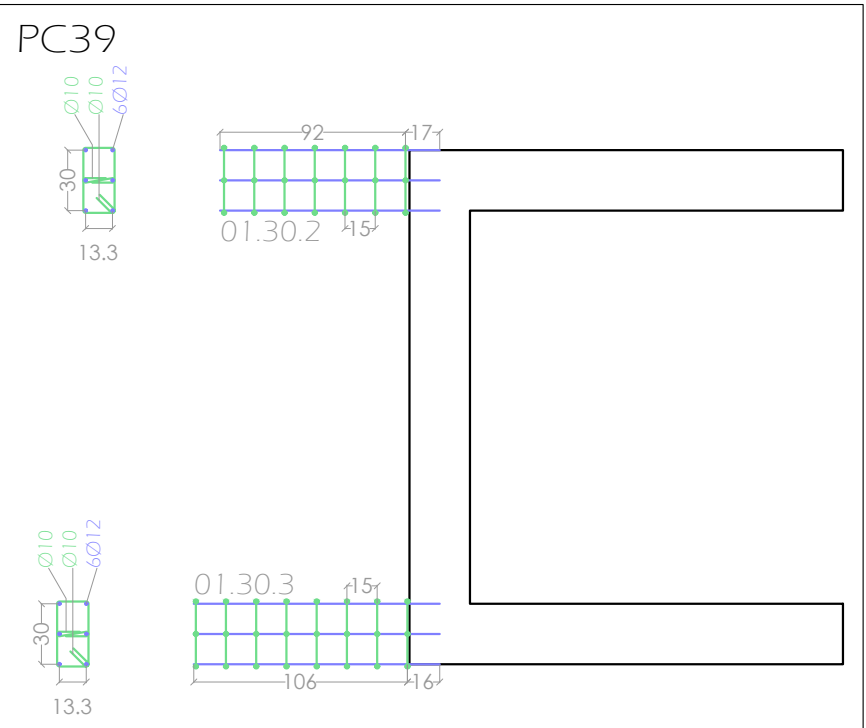
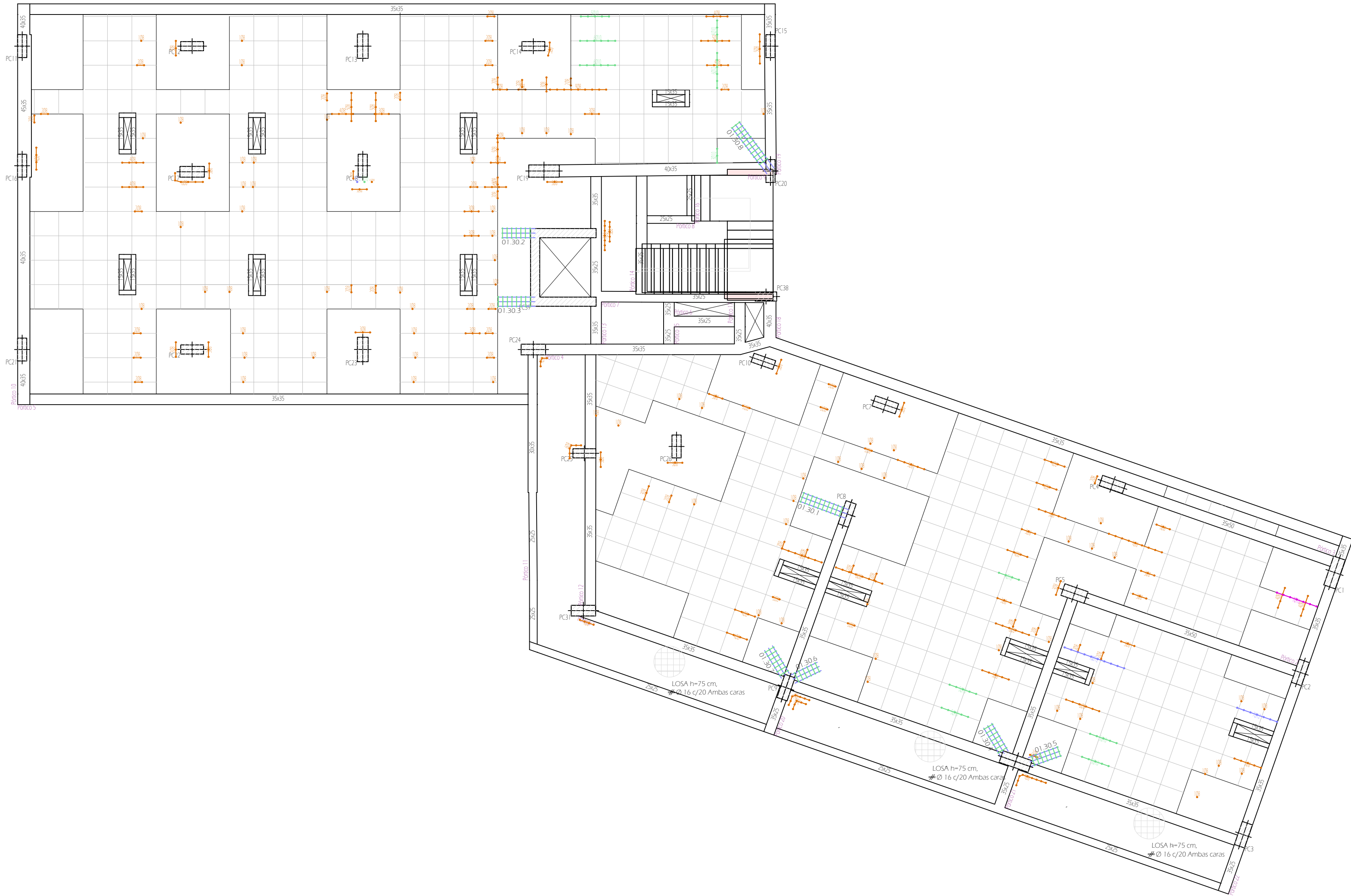
Para la identificación de los porticos,  
ver en Planos de Replanteo y  
Punzonamiento, de planta respectiva

UNIVERSIDAD DE SEVILLA



Nº PLANO  
20

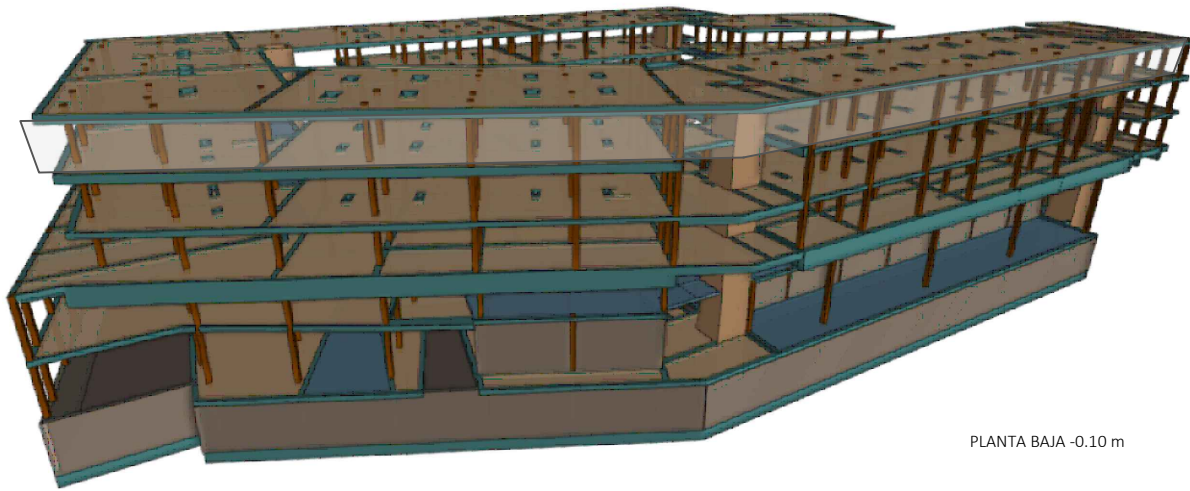
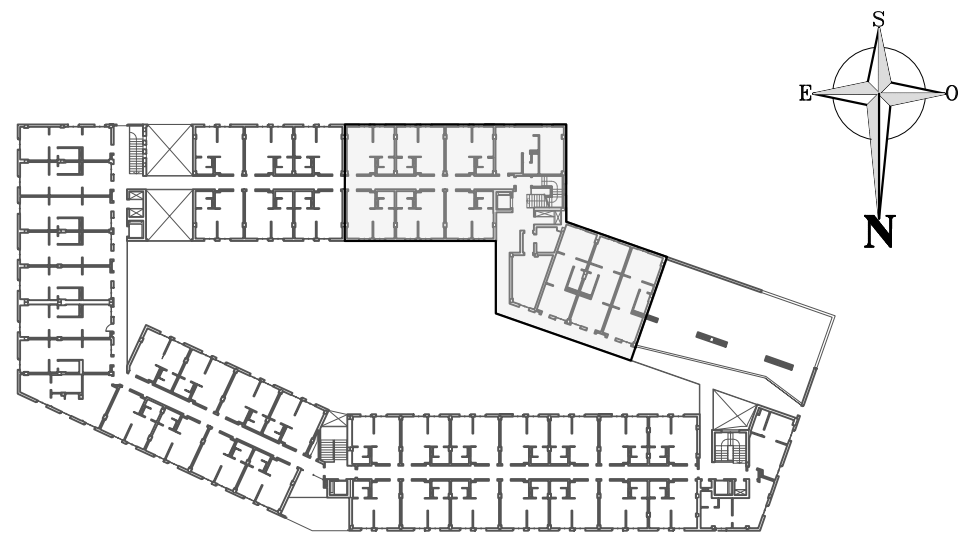
PROYECTO DE FIN DE GRADO: ANÁLISIS, CÁLCULO Y COMPROBACIÓN ESTRUCTURAL DEL PROYECTO DE 145 ALOJAMIENTOS UNIVERSITARIOS, GUARDERÍA Y APARCAMIENTOS, CAMPUS UNIVERSITARIO "LAS LAGUNILLAS"- JAÉN			
NOMBRE DE PLANO Planta Tercera (+ 10,75 m) Módulo C - Armado Pórticos			
ALUMNA CRISTO SILLERO, MACARENA	FIRMA 	ESCALA 1:100	
TUTOR CARO ESTEBAN, MANUEL	FECHA 17/06/2020	Formato papel (A2)  5 (m.)	



PC +13.90  
Replanteo  
Hormigón: HA-25, Yc=1.5  
Aceros en forjados: B 500 S, Ys=1.15

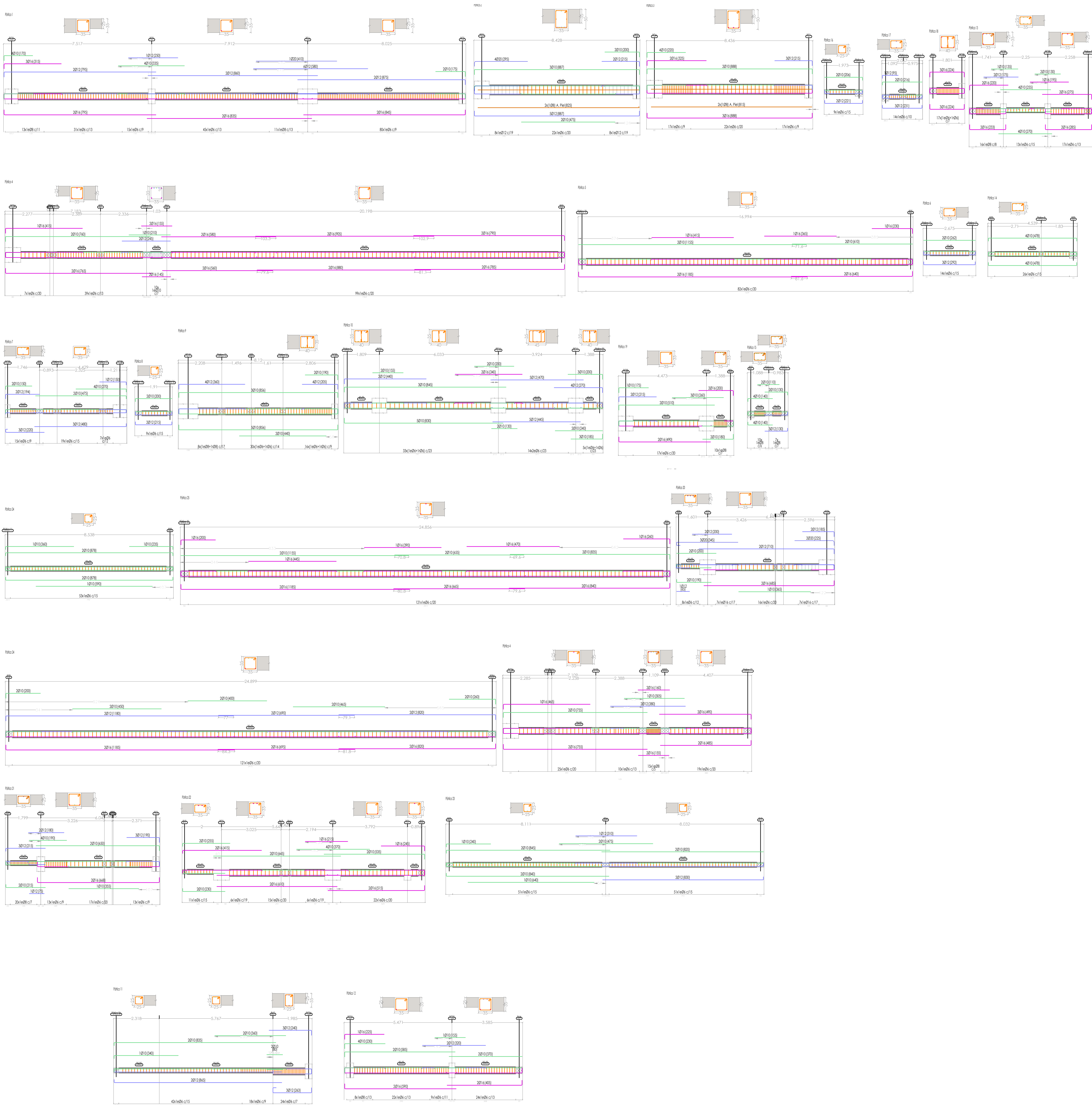
Armadura base en losas macizas  
Superior: Ø10 cada 20 cm Inferior: Ø10 cada 20 cm  
Armadura base en nervios de reticular  
Superior: 1Ø12 Inferior: 1Ø12  
Armadura base en ábacos (por cuadrícula)  
Superior: 2Ø10 Inferior: 2Ø8  
No detallada en plano

\* En la serie de planos de replanteo y punzonamiento, vienen especificando los números de los pórticos, para los planos de pórticos poder identificarlos



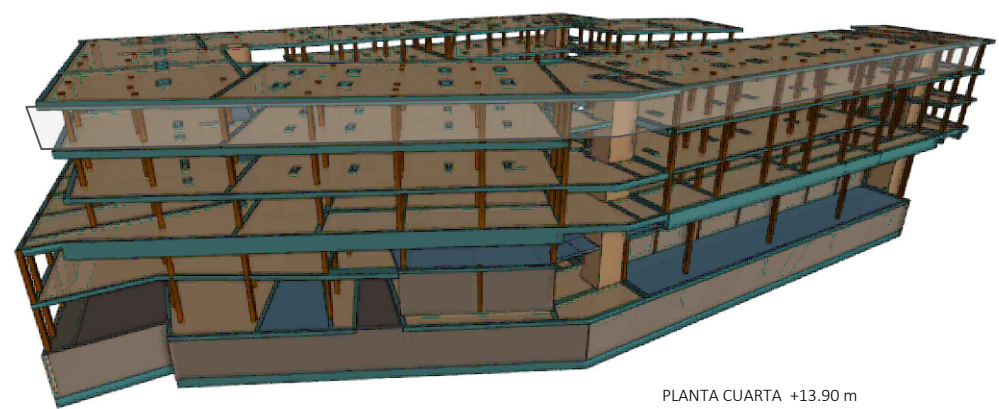
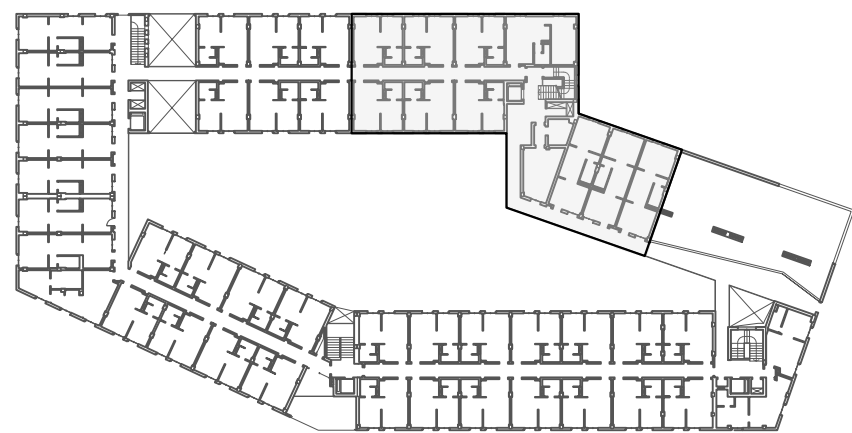
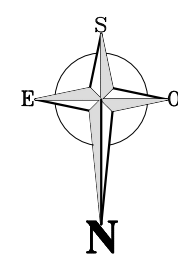
	<b>PROYECTO DE FIN DE GRADO:</b> ANÁLISIS, CÁLCULO Y COMPROBACIÓN ESTRUCTURAL DEL PROYECTO DE 145 ALOJAMIENTOS UNIVERSITARIOS, GUARDERÍA Y APARCAMIENTOS, CAMPUS UNIVERSITARIO "LAS LAGUNILLAS"- JAÉN		
	NOMBRE DE PLANO Planta Cuarta (+13,90 m) Módulo C - Replanteo y Armado de Punzonamiento		
	ALUMNA CRISTO SILLERO, MACARENA	FIRMA 	ESCALA 1:100
	TUTOR CARO ESTEBAN, MANUEL	FECHA 17/06/2020	Formato papel (A1) 0 1 2 3 4 5 (m.)
Nº PLANO 21			





PC +13.90  
Despiece de vigas  
Hormigón: HA-25, Yc=1.5  
Acero en barras: B 500 S, Ys=1.15  
Acero en estribos: B 500 S, Ys=1.15

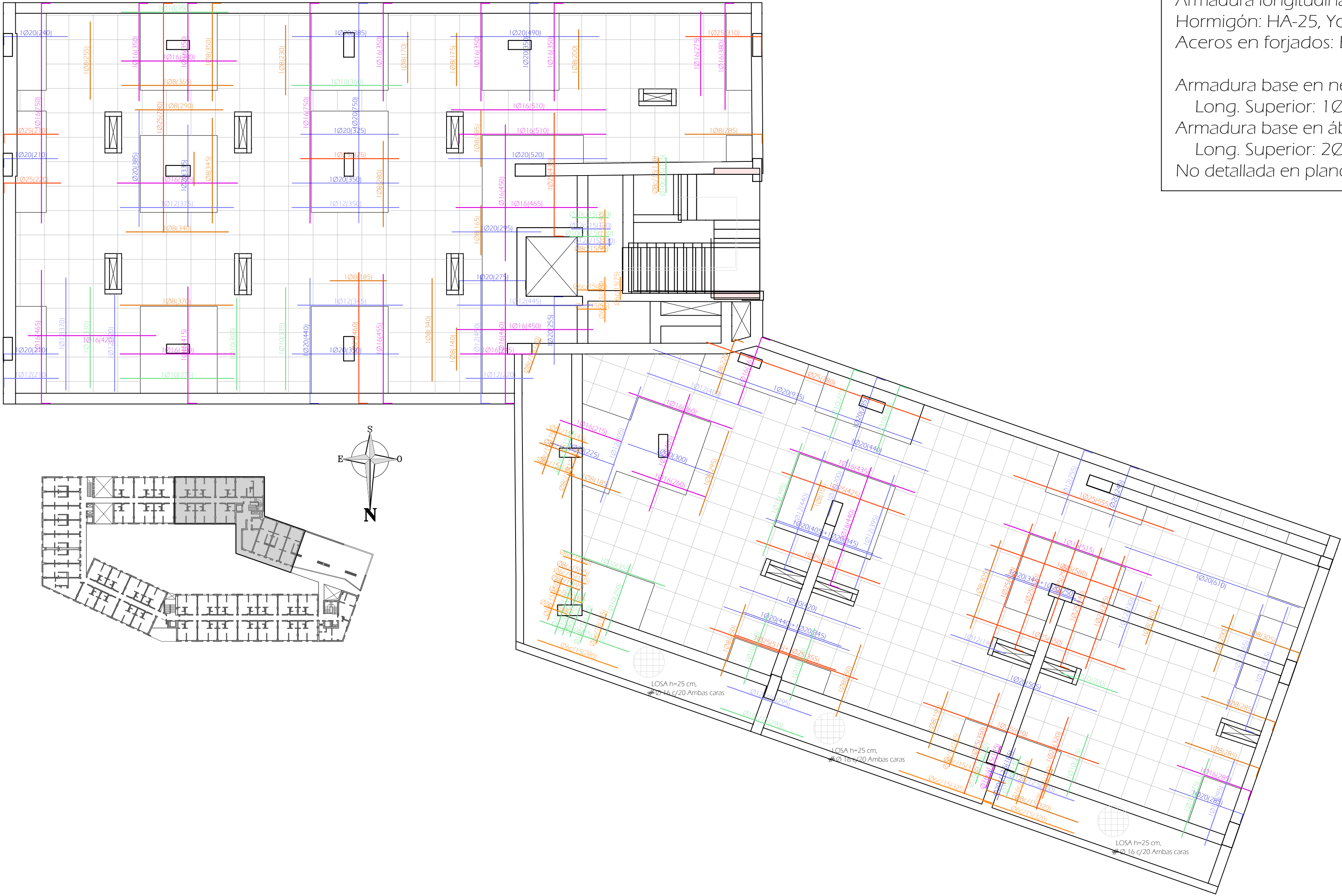
Para la identificación de los porticos,  
ver en Planos de Replanteo y  
Punzonamiento, de planta respectiva



PLANTA CUARTA +13.90 m

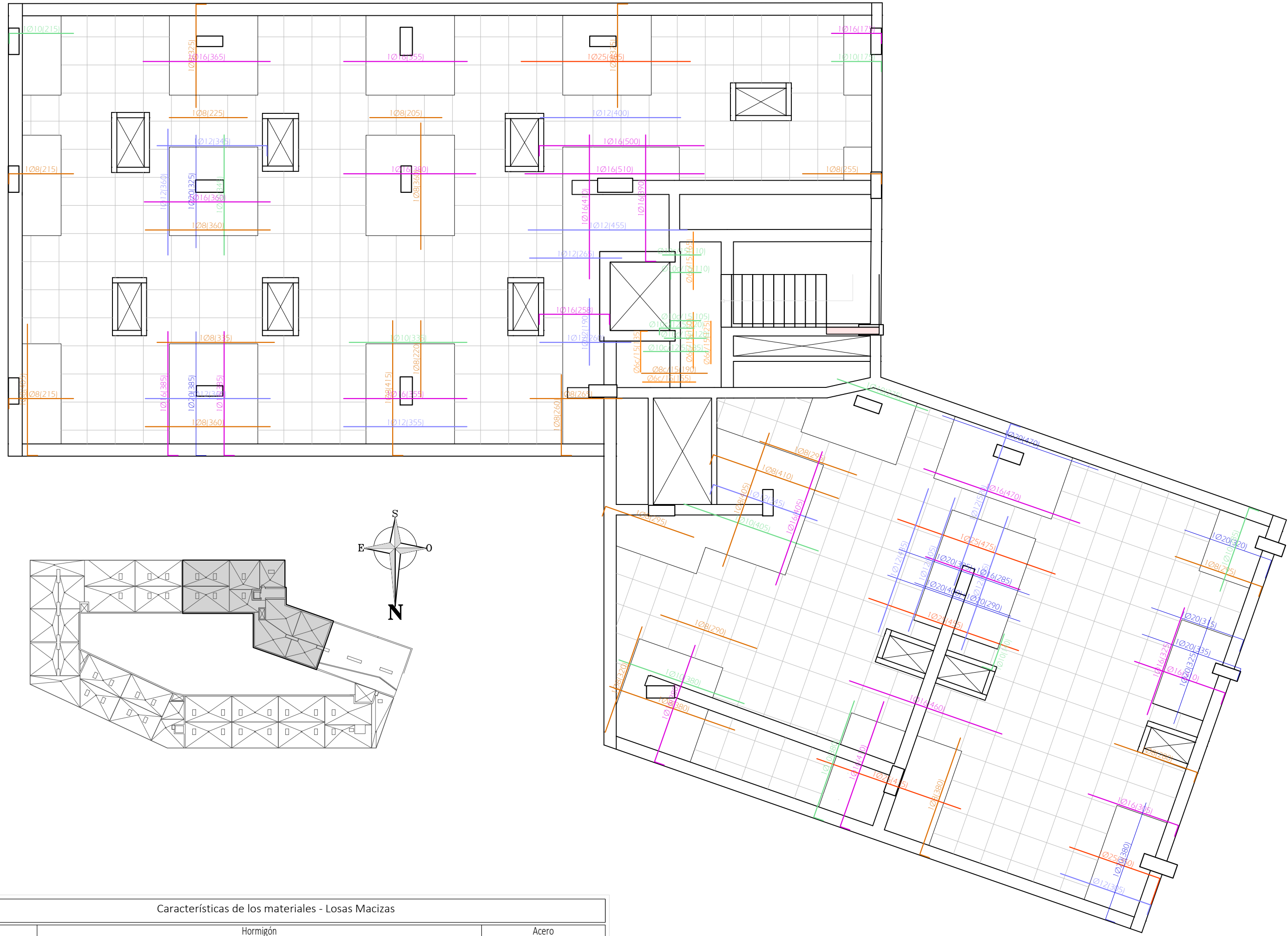
	PROYECTO DE FIN DE GRADO: ANÁLISIS, CÁLCULO Y COMPROBACIÓN ESTRUCTURAL DEL PROYECTO DE 145 ALOJAMIENTOS UNIVERSITARIOS, GUARDERÍA Y APARCAMIENTOS, CAMPUS UNIVERSITARIO "LAS LAGUNILLAS"- JAÉN	
	NOMBRE DE PLANO Planta Cuarta (+13,90 m) Módulo C - Armado Pórticos	
	ALUMNA CRISTO SILLERO, MACARENA	FIRMA 
	TUTOR CARO ESTEBAN, MANUEL	FECHA 17/06/2020
Nº PLANO 22	ESCALA 1:100 Formato papel (A1) 0 1 2 3 4 5 (m.)	





PC +13.90  
Armadura longitudinal superior  
Hormigón: HA-25, Yc=1.5  
Aceros en forjados: B 500 S, Ys=1.15

Armadura base en nervios de reticular  
Long. Superior: 1Ø12  
Armadura base en ábacos (por cuadrícula)  
Long. Superior: 2Ø10  
No detallada en plano



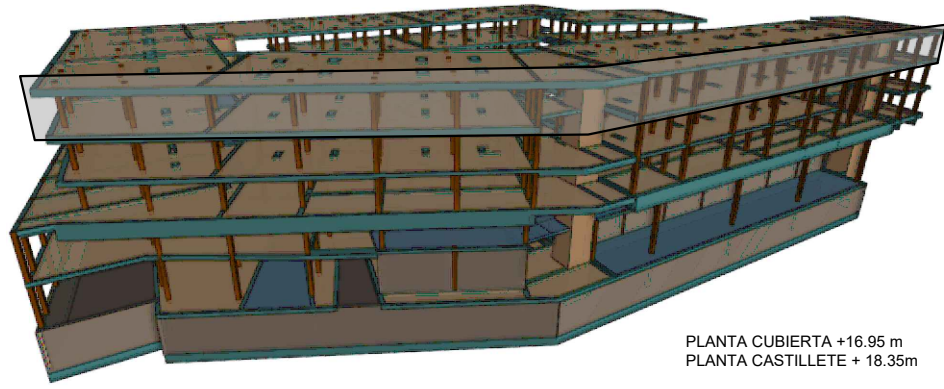
P.Cubierta +17.05  
Armadura longitudinal superior  
Hormigón: HA-25, Yc=1.5  
Aceros en forjados: B 500 S, Ys=1.15

Armadura base en nervios de reticular  
Long. Superior: 1Ø12  
Armadura base en ábacos (por cuadrícula)  
Long. Superior: 2Ø10  
No detallada en plano

Características de los materiales - Losas Macizas									
Materiales	Hormigón						Acero		
	Control			Características			Control		
Elemento Zona/Planta	Nivel Control	Coef. Ponde.	Consistencia	Tamaño máx. árido	Exposición Ambiente	Recubrimiento nominal	Nivel Control	Coef. Ponde.	Tipo
Losas	Estadístico	$\gamma = 1.15$	HA-35/P20/Ita	Plástico a banda (8-9 cm)	20/25 mm	Ita	35/40 mm	Estadístico	$\gamma = 1.15$ B 500 S
Ejecución (Acciones)	Normal	$\gamma = 1.15$ $\gamma = 1.15$	Adaptado a la Instrucción EHE						
Notas									
- Control Estadístico en EHE, equivale a control normal									
- Solapes según EHE									
- El acero utilizado deberá estar garantizado con un distintivo reconocido: Sello CIETSID, CC-EHE, ...									

Características de los materiales - Forjados Reticulares																	
Materiales	Hormigón						Acero										
	Control			Características			Control			Características							
Elemento	Nivel Control	Coef. Ponde.	Tipo	Consistencia	Tamaño máx. ardo	Exposición Ambiente	Recubrimiento	Nivel Control	Coef. Ponde.	Tipo							
Zona/Planta	Estadístico	$\gamma = 1.15$	HA-30/P15/Ita	Blanda (8-9 cm)	15/20 mm	Ita	35 mm	Normal	$\gamma = 1.15$	B 500 S							
Forjados reticulares																	
Ejecución (Acciones)	Normal	$\gamma = 1.15$ $\gamma = 1.15$	Adaptado a la Instrucción EHE														
Notas																	
- Control Estadístico en EHE, equivale a control normal																	
- Solapes según EHE																	
El acero utilizado deberá estar garantizado con un distintivo reconocido: Sello CIETSID, CC-EHE, ...																	
Sección tipo del forjado																	
<p>Diagram illustrating the cross-section of a typical slab (Sección tipo del forjado). The diagram shows the reinforcement layout, including the top reinforcement (Armadura superior) and bottom reinforcement (Armadura inferior). The slab is supported by a central column (Nervio) and side columns (Capa de compresión). The reinforcement is shown as a grid of bars, with the top bars being bent up at the supports. The diagram also shows the spacing of the reinforcement bars (12, 82, 12, 82, 12, 12) and the overall dimensions of the slab (200 mm).</p>																	

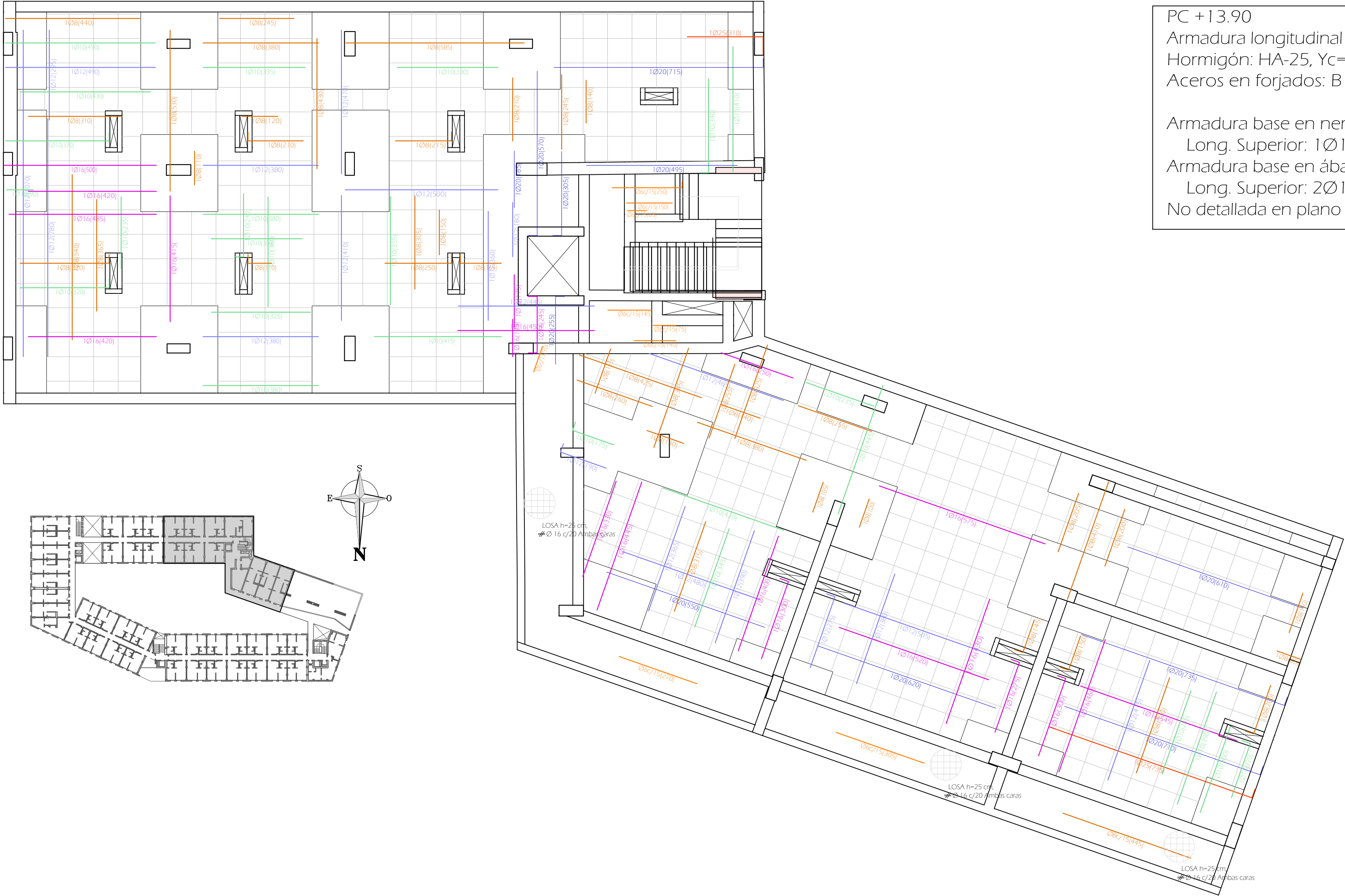
Recubrimientos nominales (*)									
Armadura placa: 1.- Superior: 3 cm; 2.- Lateral en borde: 3 cm; 3.- Interior: 2 cm.									
Vigas embebidas en el forjado: 4.- Superior: 3.5 cm (para el correcto recubrimiento de las armaduras superiores de la placa). 5.- Lateral en borde: 3 cm (para la correcta colocación de la pata de la armadura superior perpendicular). 6.- Interior: 2 cm.									
Vigas descolgadas del forjado: 7.- Superior: 3.5 cm (para el correcto recubrimiento de las armaduras superiores de la placa). 8.- Lateral: 5 cm. 9.- Interior: 3 cm.									
(*) Recubrimientos nominales recomendados para estructuras en exposición (ambiente) y sin protección especial contra incendios.									



PLANTA CUBIERTA +16.95 m  
PLANTA CASTILLETE +18.35m

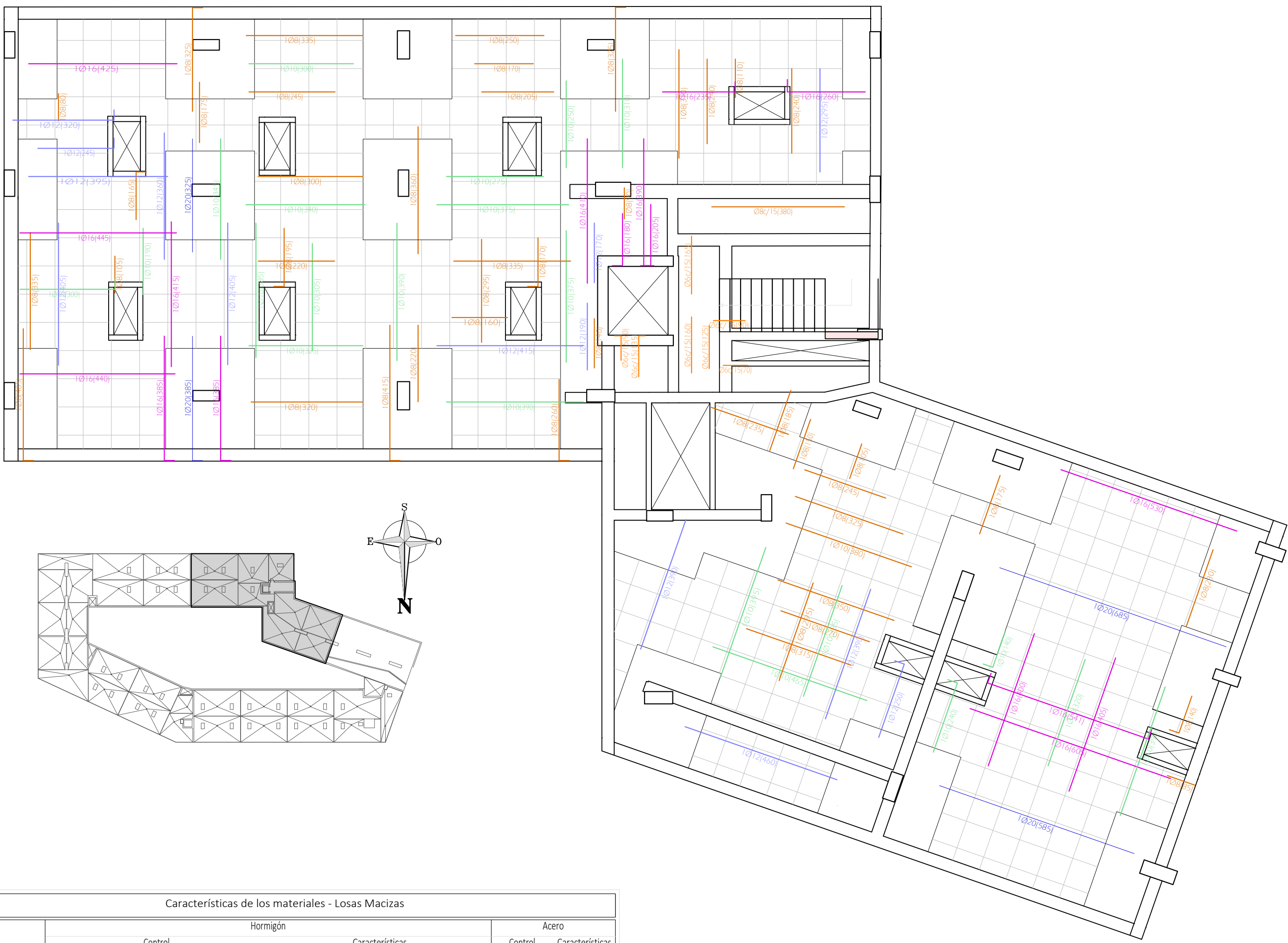
	PROYECTO DE FIN DE GRADO: ANÁLISIS, CÁLCULO Y COMPROBACIÓN ESTRUCTURAL DEL PROYECTO DE 145 ALOJAMIENTOS UNIVERSITARIOS, GUARDERÍA Y APARCAMIENTOS, CAMPUS UNIVERSITARIO "LAS LAGUNILLAS"- JAÉN			
	NOMBRE DE PLANO Planta Cubierta (+16,95 m) Módulo C- Armadura Longitudinal y Transversal Superior			
	ALUMNA CRISTO SILLERO, MACARENA	FIRMA 	ESCALA 1:100 Formato papel (A1)	
	Nº PLANO 23	TUTOR CARO ESTEBAN, MANUEL	FECHA 17/06/2020	





PC +13.90  
Armadura longitudinal superior  
Hormigón: HA-25, Yc=1.5  
Aceros en forjados: B 500 S, Ys=1.15

Armadura base en nervios de reticular  
Long. Superior: 1Ø12  
Armadura base en ábacos (por cuadrícula)  
Long. Superior: 2Ø10  
No detallada en plano



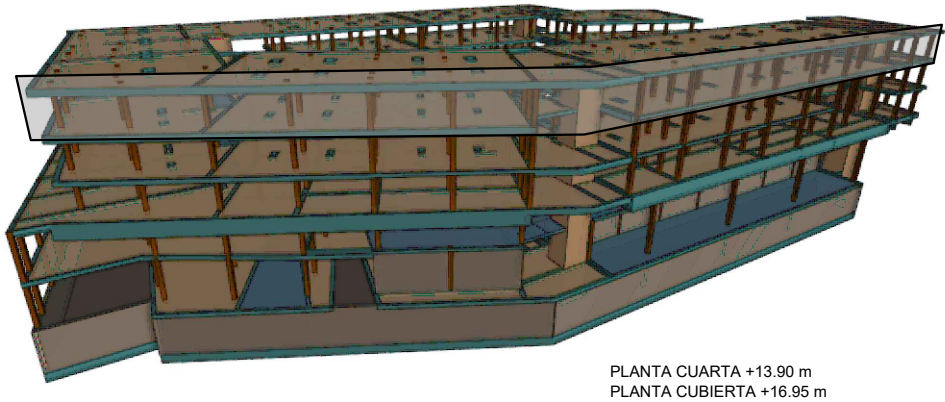
P.Cubierta +17.05  
Armadura longitudinal superior  
Hormigón: HA-25, Yc=1.5  
Aceros en forjados: B 500 S, Ys=1.15

Armadura base en nervios de reticular  
Long. Superior: 1Ø12  
Armadura base en ábacos (por cuadrícula)  
Long. Superior: 2Ø10  
No detallada en plano

Características de los materiales - Losas Macizas										
Materiales	Hormigón						Acero			
	Control					Características				
Elemento Zona/Planta	Nivel Control	Coef. Ponde.	Tipo	Consistencia	Tamaño máx. árido	Exposición Ambiente	Recubrimiento nominal	Nivel Control	Coef. Ponde.	Tipo
Losas	Estadístico	$\gamma = 1.15$	HA-30/P20/10	Plástica y blanda (90 cm)	20/25 mm	IIa	35/40 mm	Estadístico	$\gamma = 1.15$	B 500 S
Ejecución (Acciones)	Normal	$\gamma = 1.50$ $\gamma = 1.80$	Adaptado a la Instrucción EHE							
Notas										
- Control Estadístico en EHE, equivale a control normal										
- Solapes según EHE										
- El acero utilizado deberá estar garantizado con un distintivo reconocido: Sello CIETSID, CC-EHE, ...										

Características de los materiales - Forjados Reticulares																
Materiales	Hormigón						Acero									
	Control				Características		Control		Características							
Elemento	Nivel Control	Coef. Ponde.	Tipo	Consistencia	Tamaño máx. ardo	Exposición Ambiente	Recubrimiento	Nivel Control	Coef. Ponde.							
Zona/Planta	Estadístico	$\gamma = 1.15$	HA-30/P20/10	Blanda (8-9 cm)	15/20 mm	IIa	35 mm	Normal	$\gamma = 1.15$							
Forjados reticulares									8.500 S							
Ejecución (Acciones)	Normal	$\gamma = 1.15$	Adaptado a la Instrucción EHE													
Notas																
- Control Estadístico en EHE, equivale a control normal																
- Solapes según EHE																
- El acero utilizado deberá estar garantizado con un distintivo reconocido: Sello CIETSID, CC-EHE, ...																
Sección tipo del forjado																

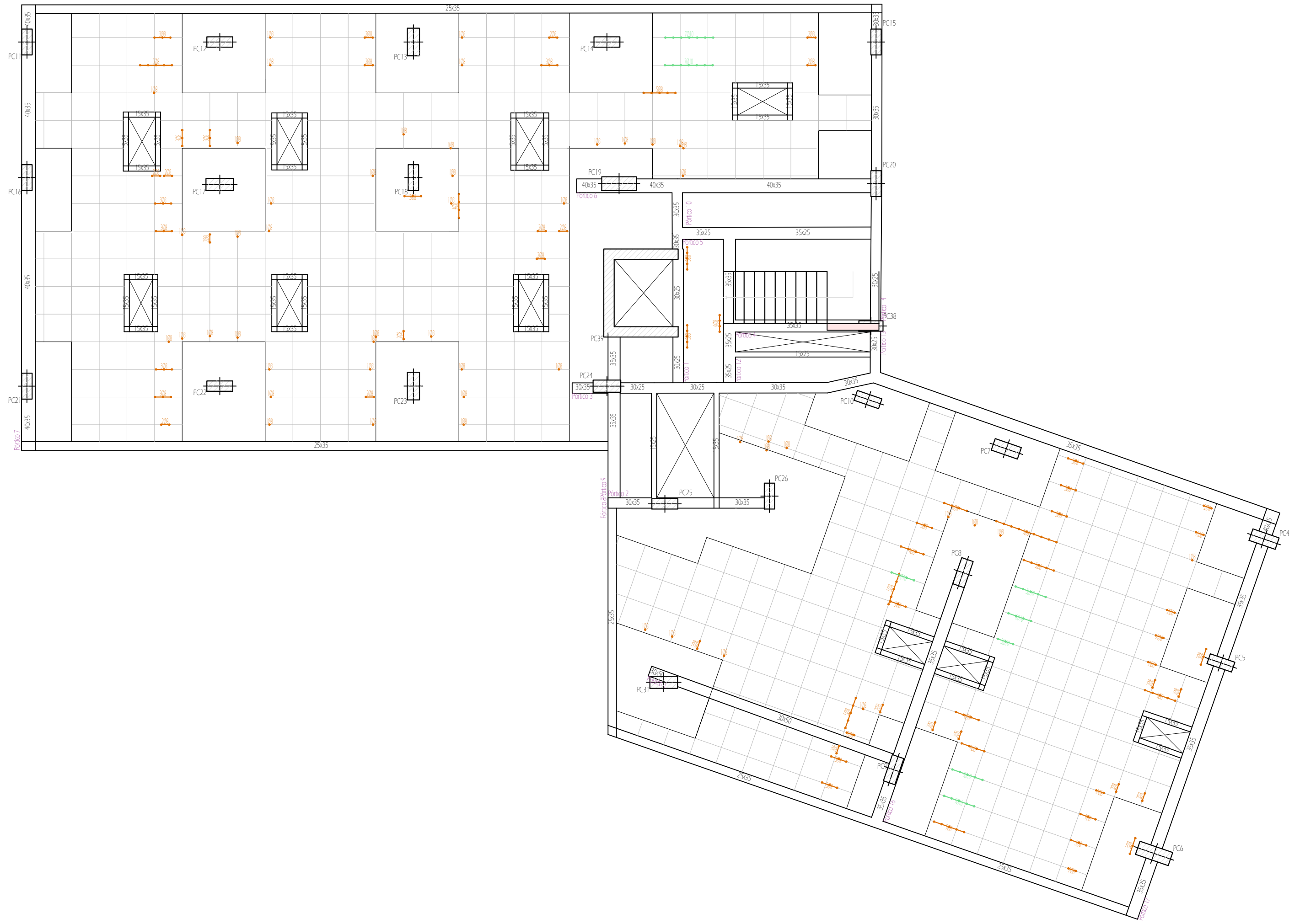
Recubrimientos nominales (*)									
Armadura placa: 1.- Superior: 3 cm; 2.- Lateral en borde: 3 cm; 3.- Interior: 3 cm.									
Vigas embebidas en el forjado: 4.- Superior: 3.5 cm (para el correcto recubrimiento de las armaduras superiores de la placa). 5.- Lateral en borde: 3 cm (para la correcta colocación de la pata de la armadura superior perpendicular). 6.- Interior: 3 cm.									
Vigas descolgadas del forjado: 7.- Superior: 3.5 cm (para el correcto recubrimiento de las armaduras superiores de la placa). 8.- Lateral: 5 cm. 9.- Interior: 3 cm.									
(*) Recubrimientos nominales recomendados para estructuras en exposición (ambiente) y sin protección especial contra incendios.									



PLANTA CUARTA +13.90 m  
PLANTA CUBIERTA +16.95 m

	PROYECTO DE FIN DE GRADO: ANÁLISIS, CÁLCULO Y COMPROBACIÓN ESTRUCTURAL DEL PROYECTO DE 145 ALOJAMIENTOS UNIVERSITARIOS, GUARDERÍA Y APARCAMIENTOS, CAMPUS UNIVERSITARIO "LAS LAGUNILLAS"- JAÉN		
	NOMBRE DE PLANO Planta Cuarta (+13.90 m) y Cubierta (+16.95 m) Módulo C - Armadura Longitudinal y Transversal Superior		
	ALUMNA CRISTO SILLERO, MACARENA	FIRMA 	ESCALA 1:100 Formato papel (A1)
	TUTOR CARO ESTEBAN, MANUEL	FECHA 17/06/2020	
Nº PLANO 24			

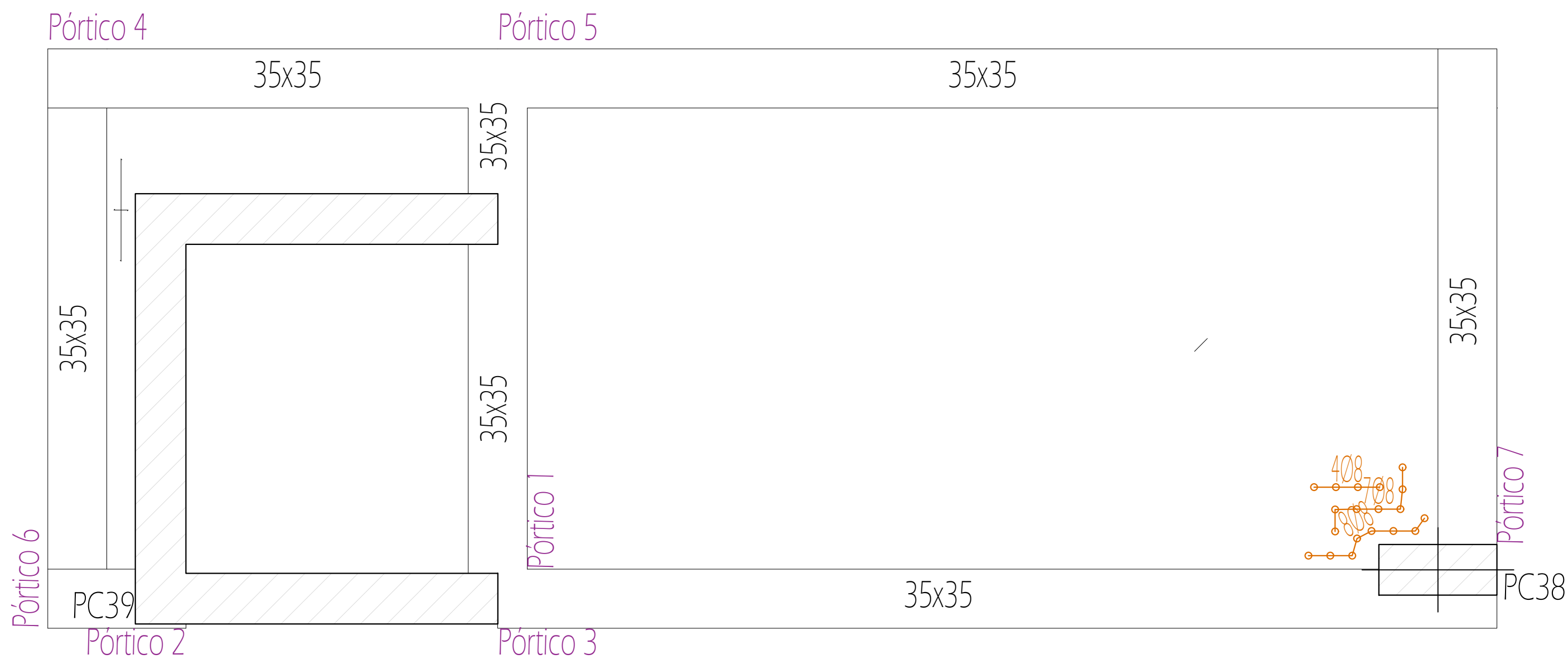




P.Cubierta +17.05  
Replanteo  
Hormigón: HA-25, Yc=1.5  
Aceros en forjados: B 500 S, Ys=1.15

Armadura base en losas macizas  
Superior: Ø10 cada 20 cm Inferior: Ø10 cada 20 cm  
Armadura base en nervios de reticular  
Superior: 1Ø12 Inferior: 1Ø12  
Armadura base en ábacos (por cuadrícula)  
Superior: 2Ø10 Inferior: 2Ø8  
No detallada en plano

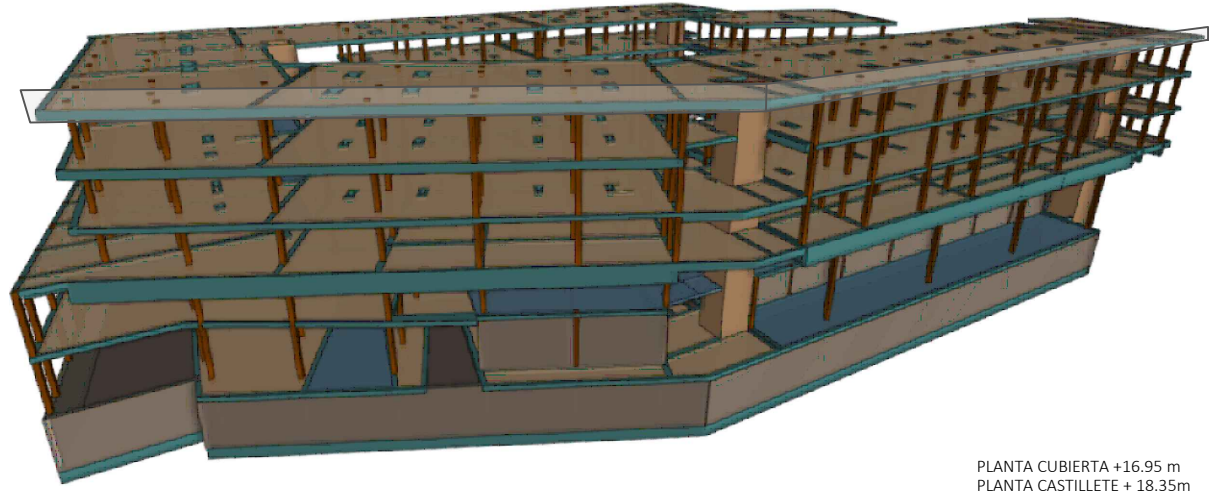
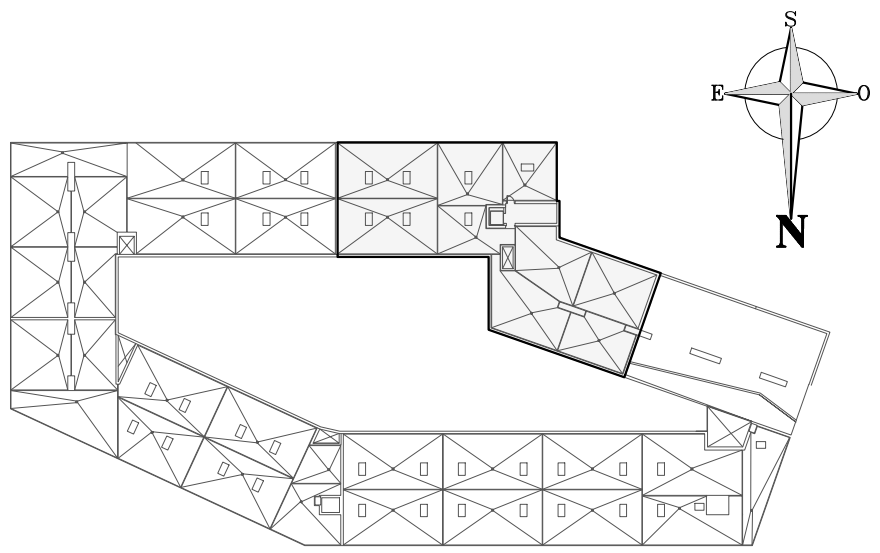
\* En la serie de planos de replanteo y punzonamiento, vienen especificando los número de los pórticos, para los planos de pórticos poder identificarlos



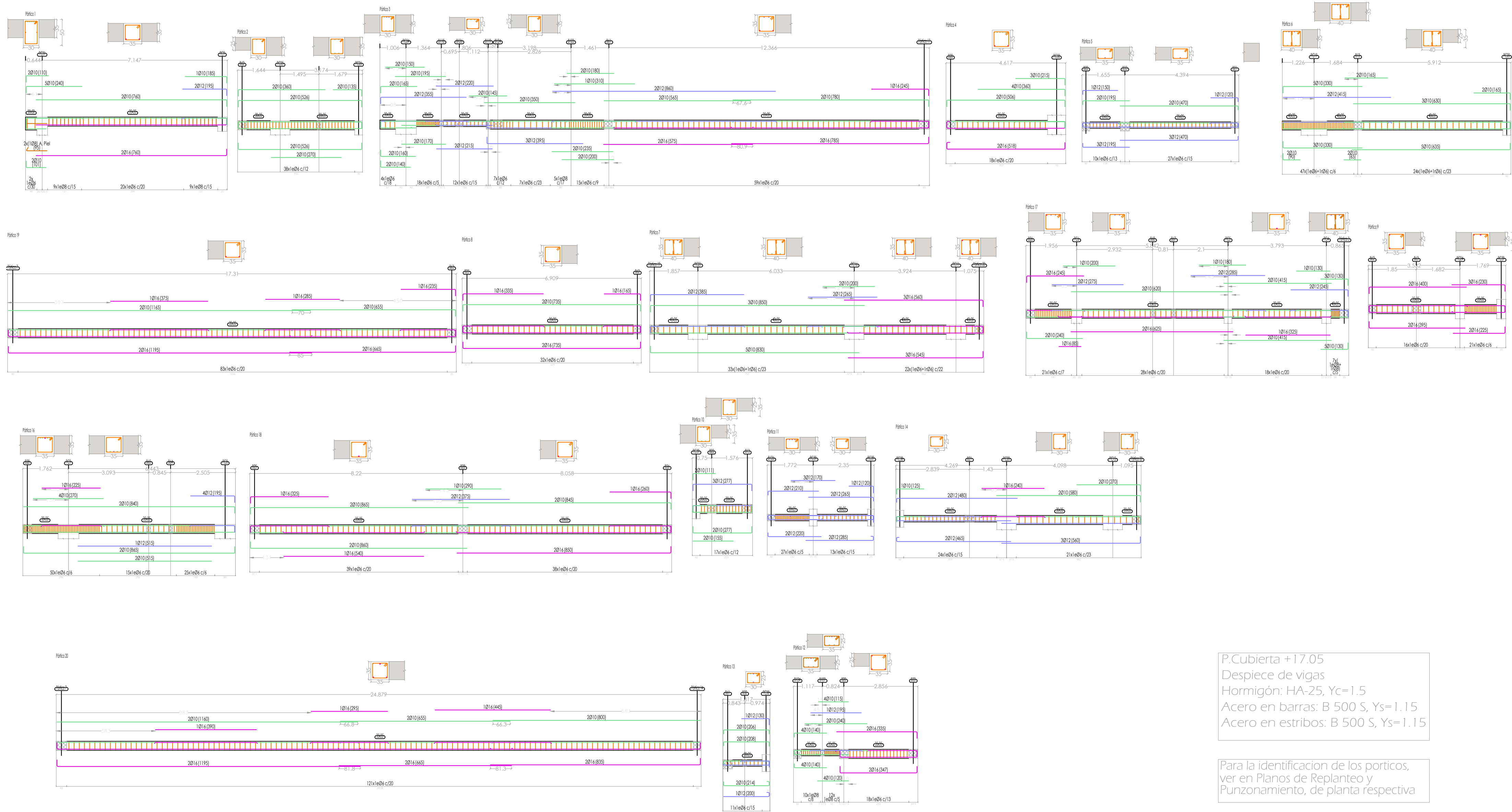
Forjado 7  
Replanteo  
Hormigón: HA-25, Yc=1.5  
Aceros en forjados: B 500 S, Ys=1.15

Armadura base en losas macizas  
Superior: Ø10 cada 20 cm Inferior: Ø10 cada 20 cm  
No detallada en plano  
Escala: 1:25

\* En la serie de planos de replanteo y punzonamiento, vienen especificando los número de los pórticos, para los planos de pórticos poder identificarlos

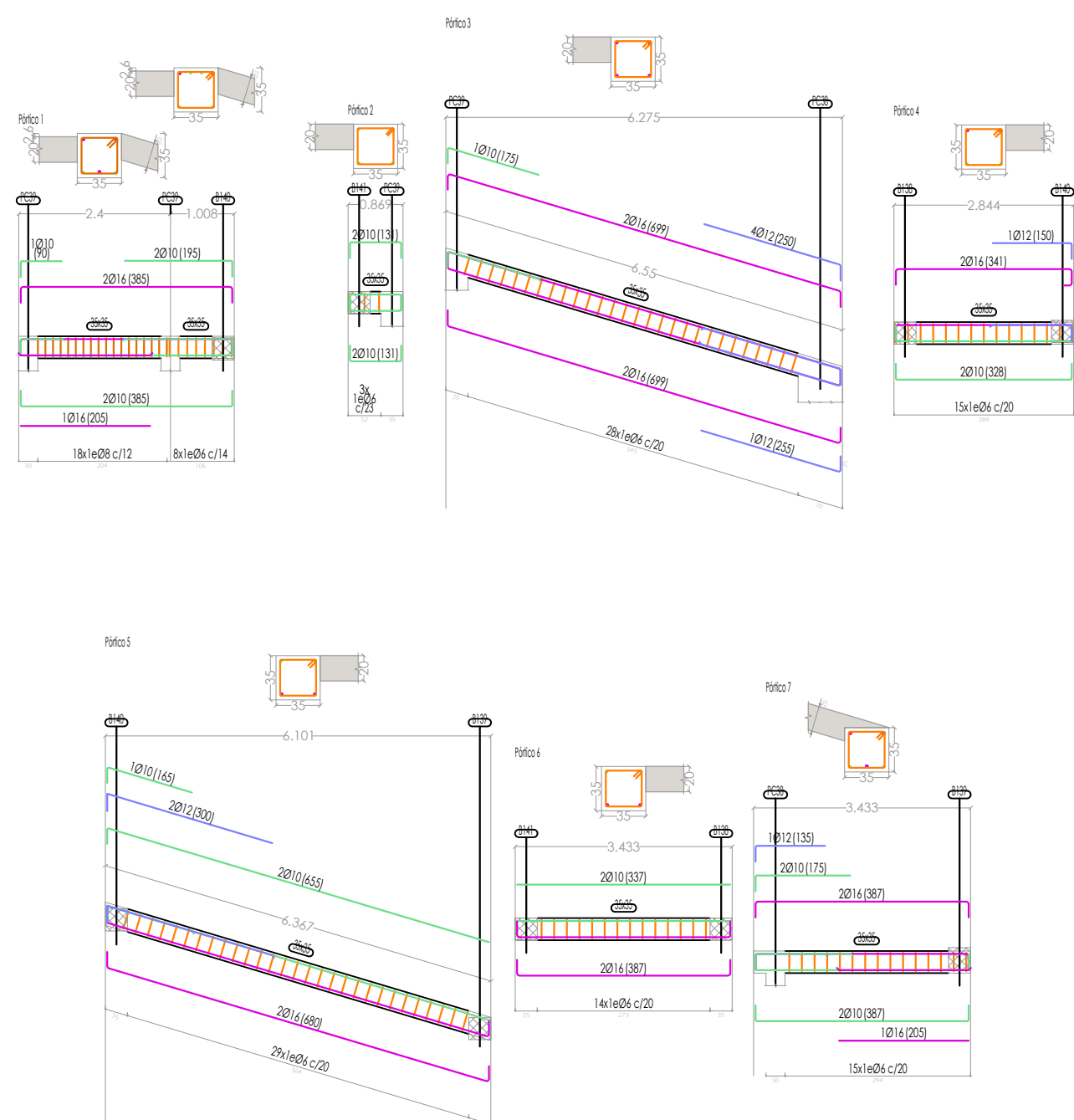


PLANTA CUBIERTA +16.95 m  
PLANTA CASTILLETE +18.35m



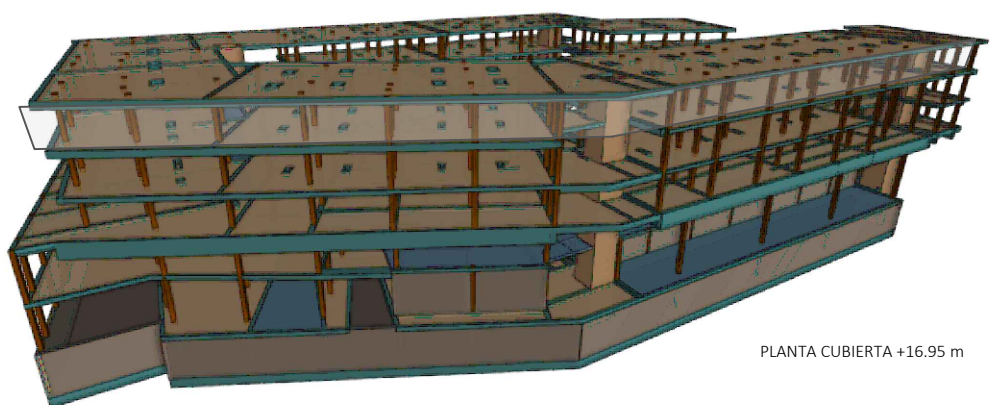
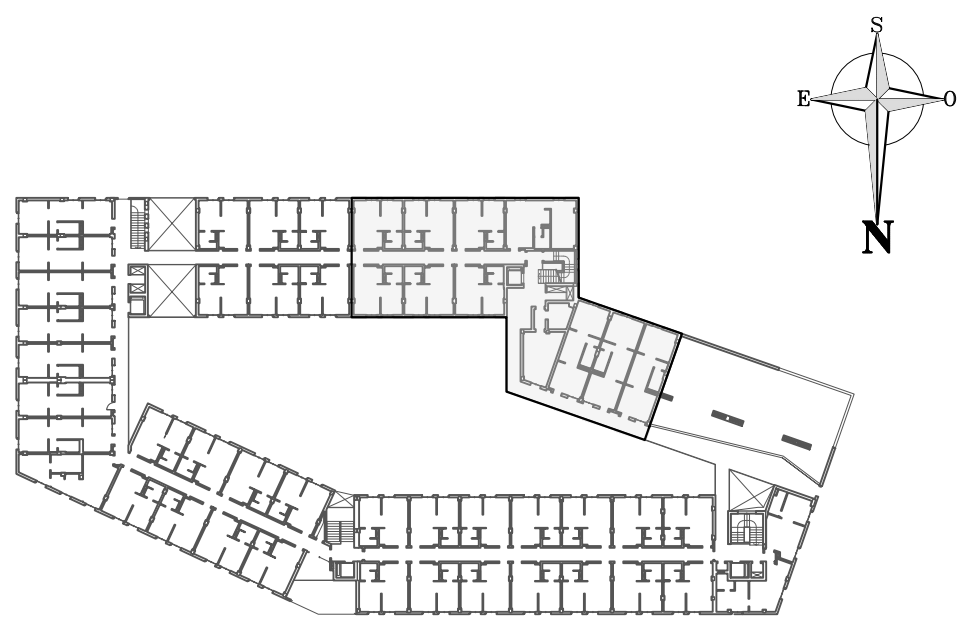
P.Cubierta +17.05  
Despiece de vigas  
Hormigón: HA-25, Yc=1.5  
Acero en barras: B 500 S, Ys=1.15  
Acero en estribos: B 500 S, Ys=1.15

Para la identificación de los porticos,  
ver en Planos de Replanteo y  
Punzonamiento, de planta respectiva



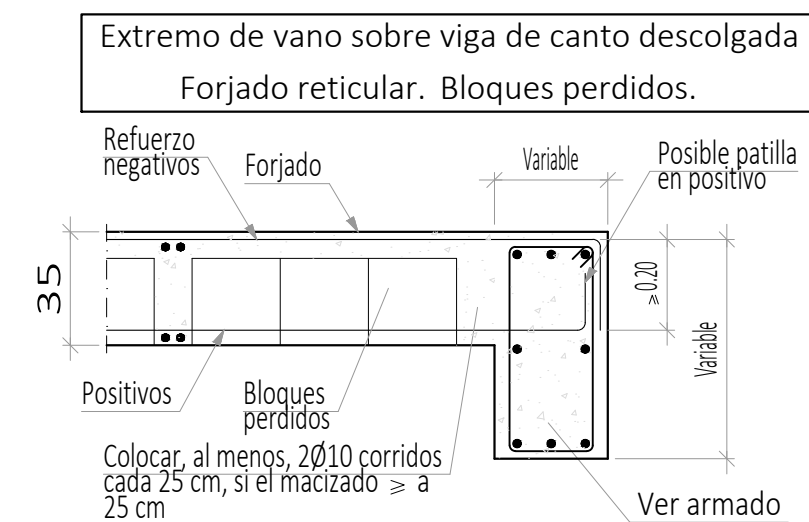
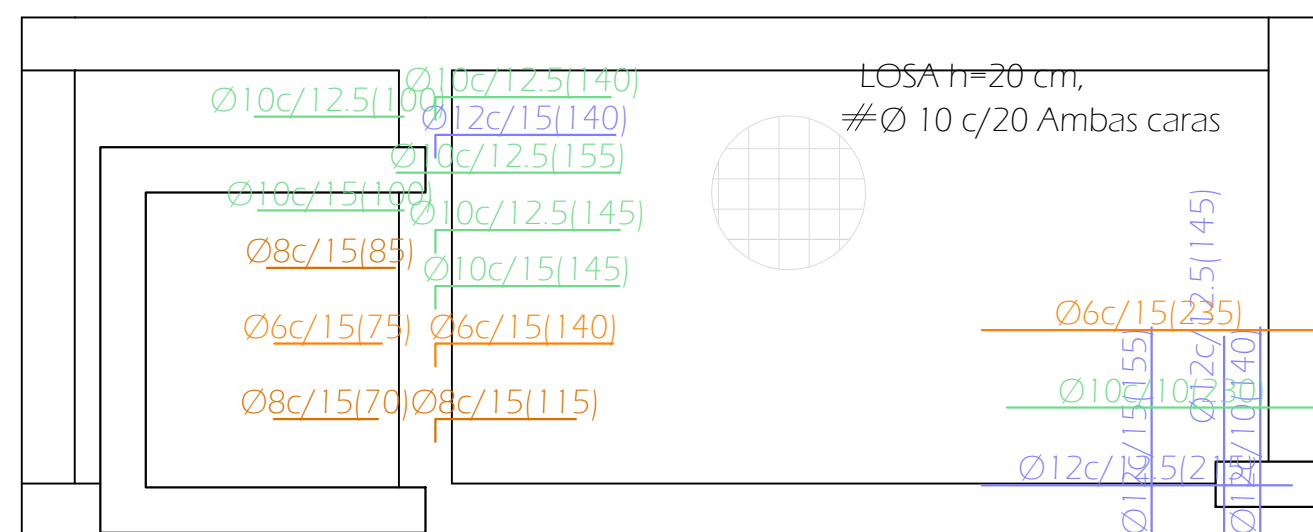
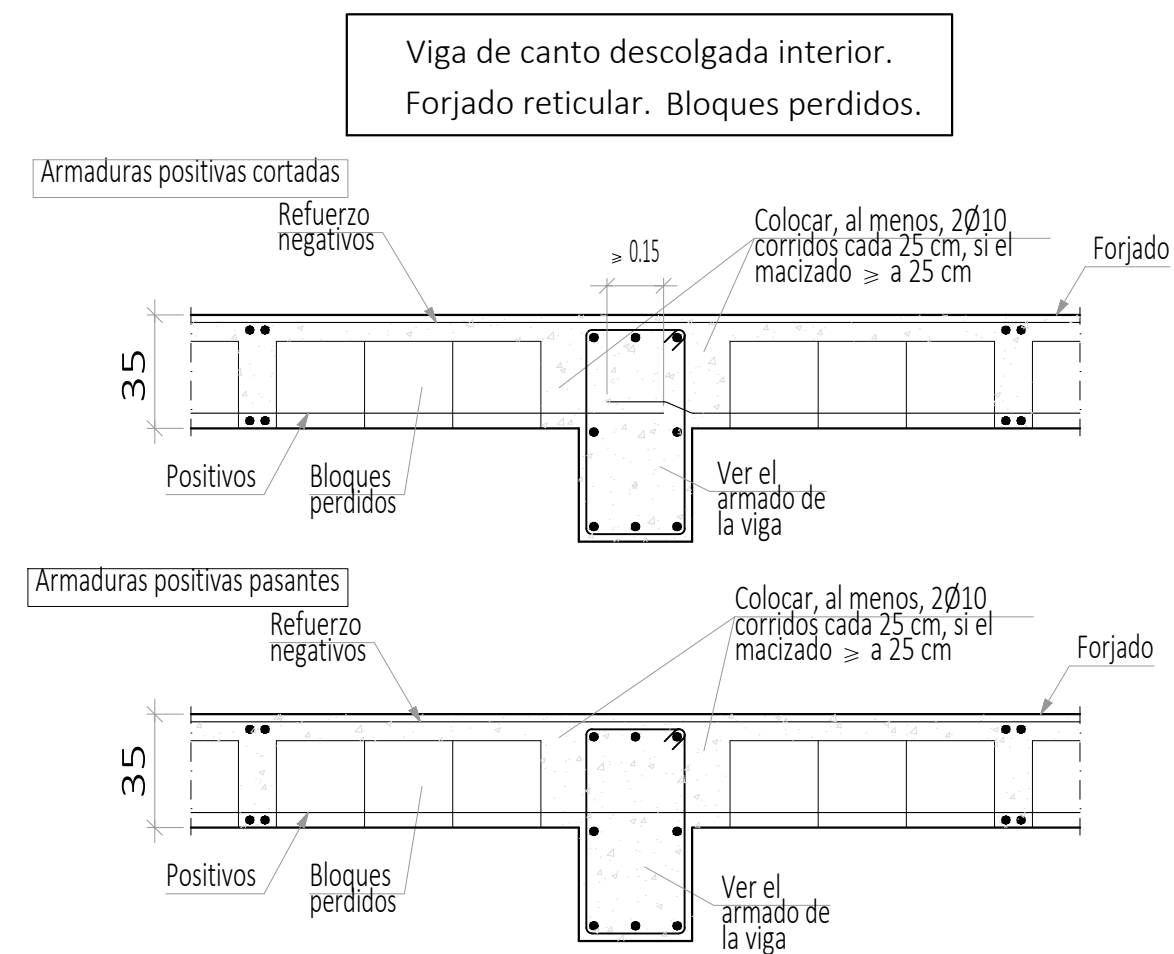
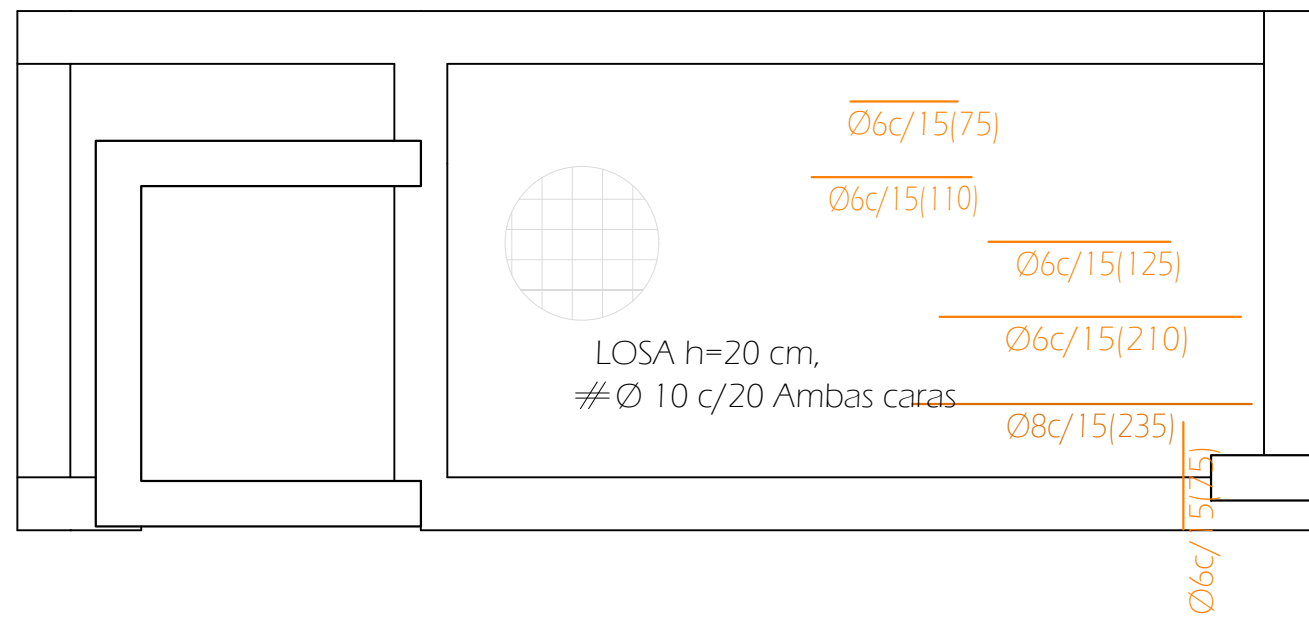
Forjado 7  
Despiece de vigas  
Hormigón: HA-25, Yc=1.5  
Acero en barras: B 500 S, Ys=1.15  
Acero en estribos: B 500 S, Ys=1.15

Para la identificación de los porticos,  
ver en Planos de Replanteo y  
Punzonamiento, de planta respectiva



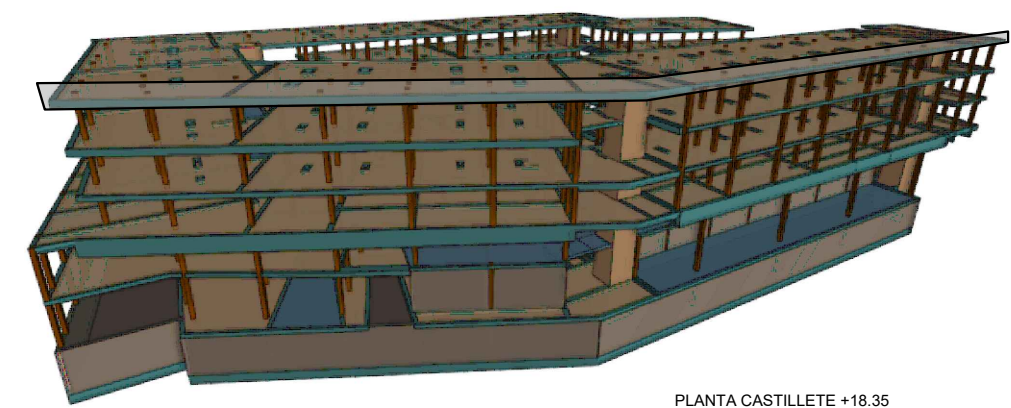
PLANTA CUBIERTA +16.95 m



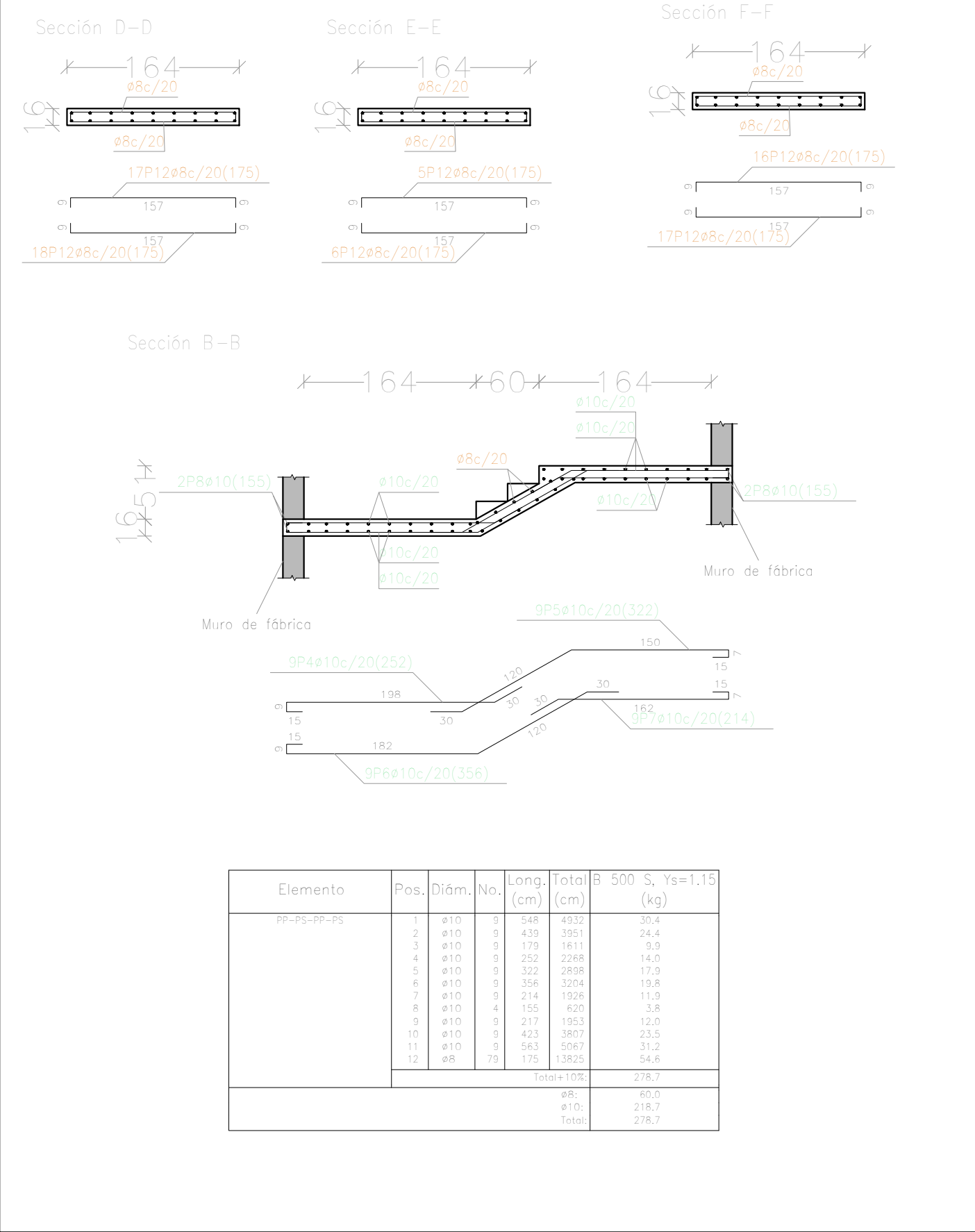
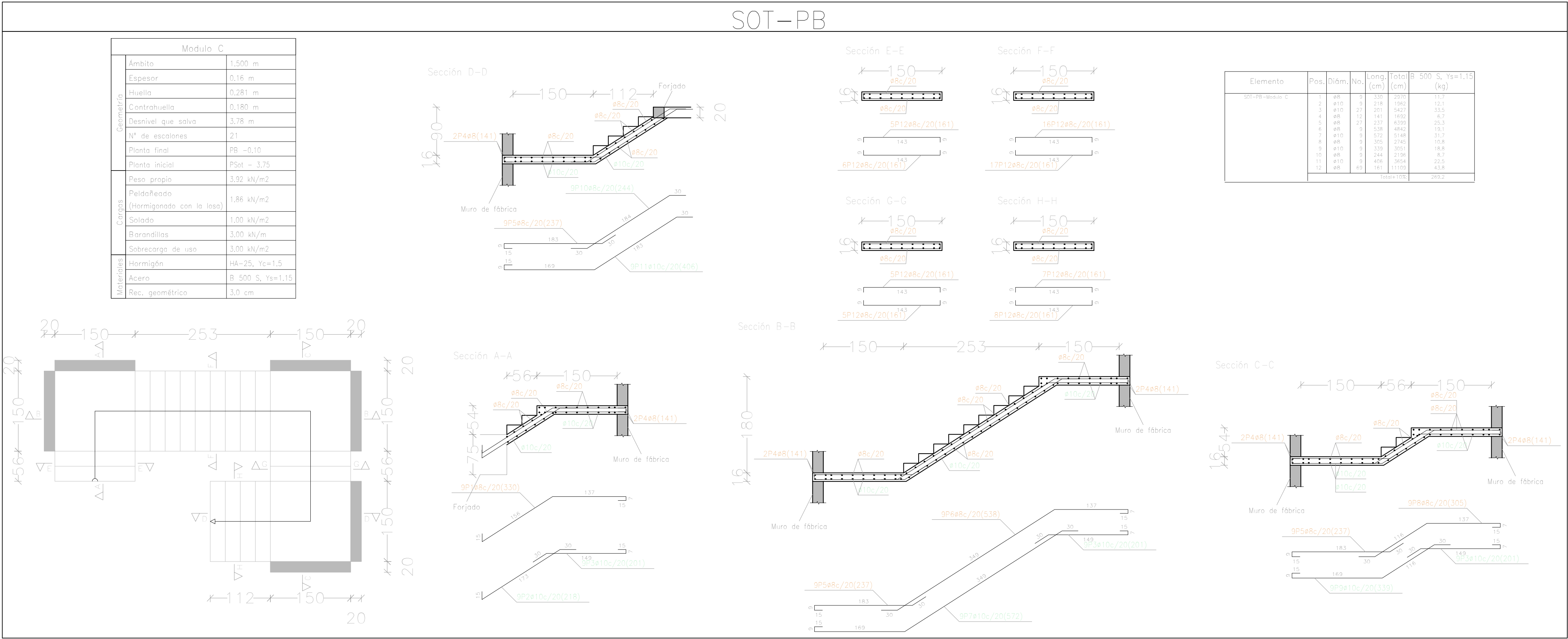
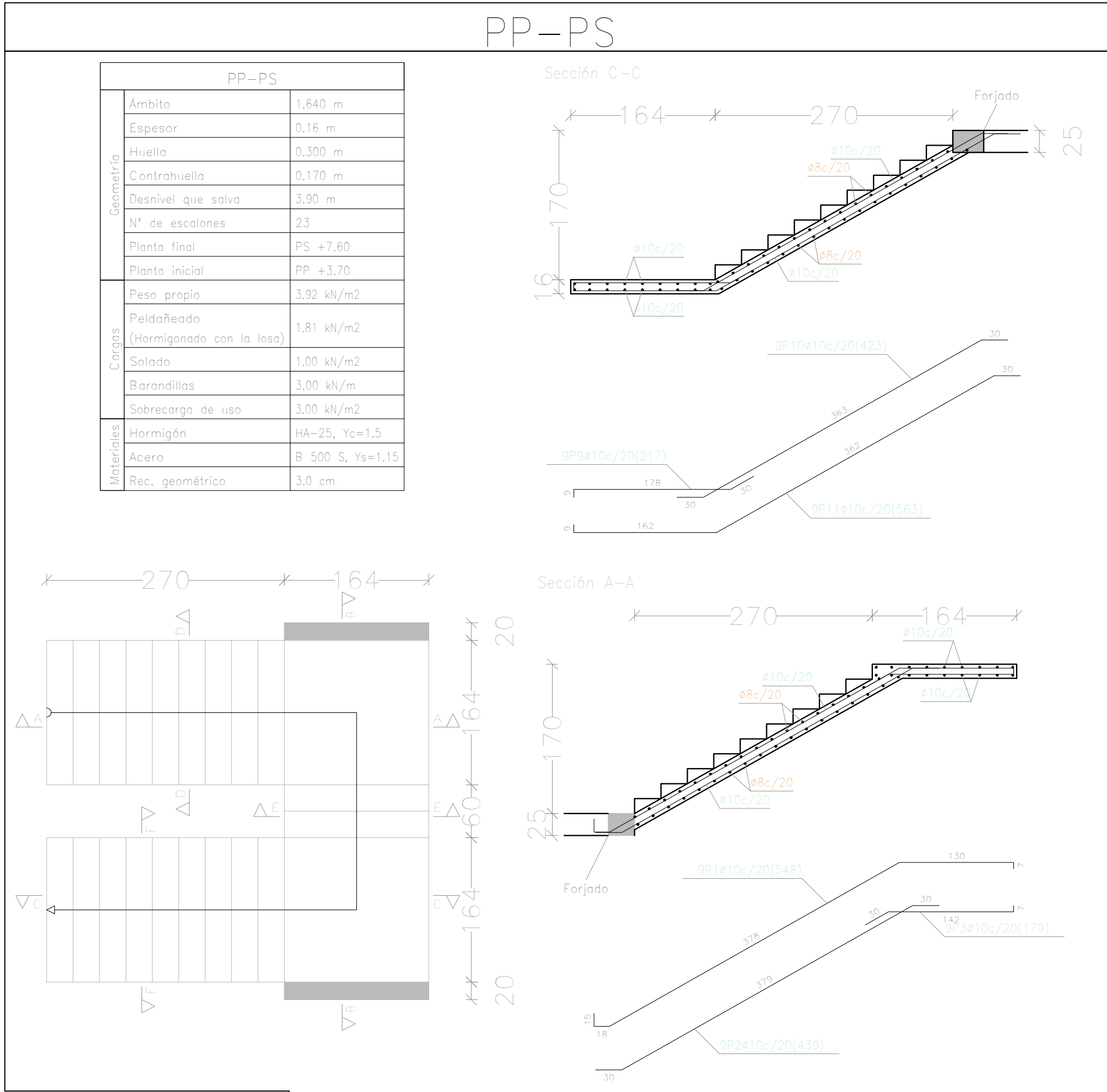
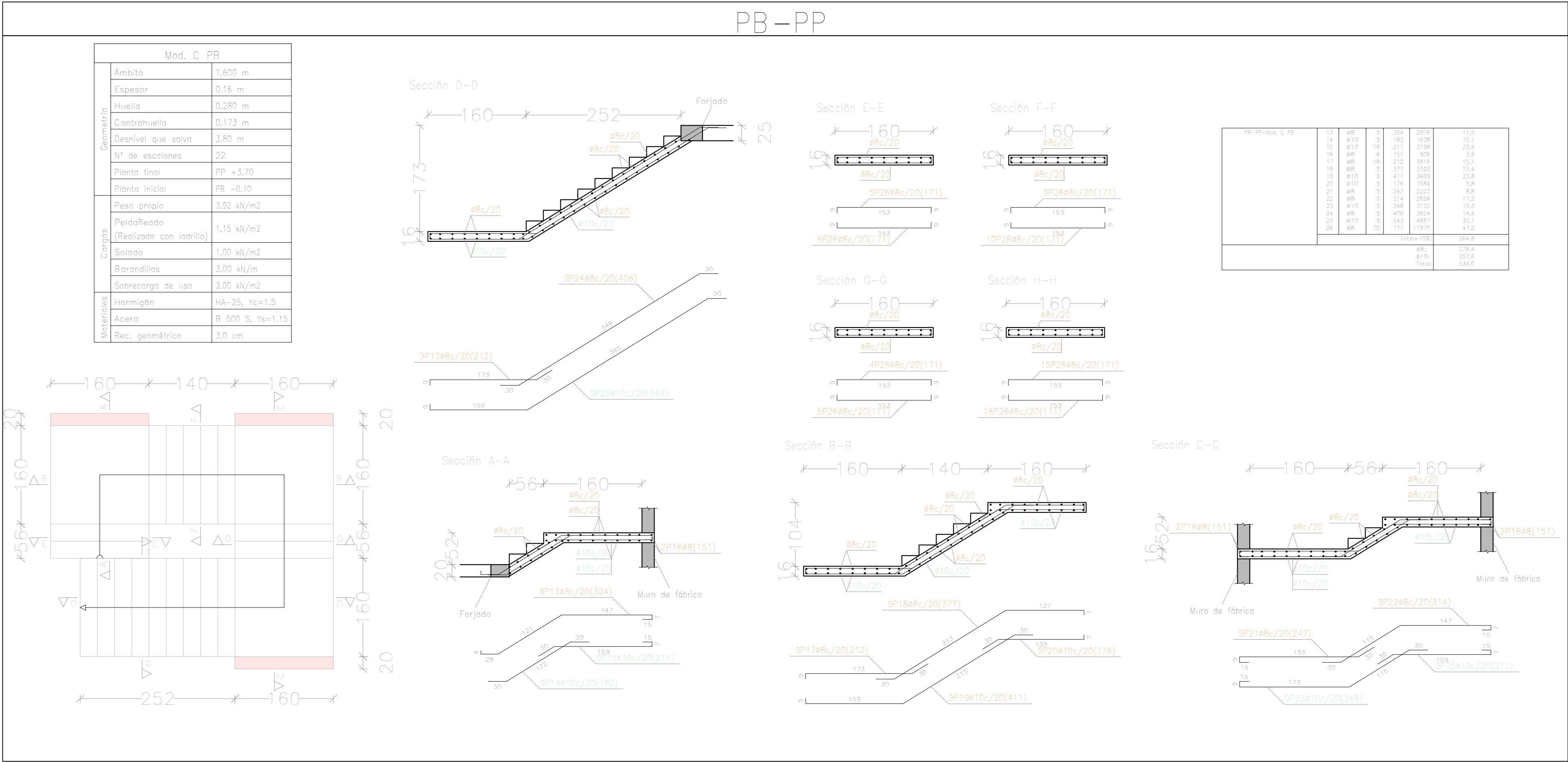


Forjado 7  
Armadura longitudinal superior  
Hormigón: HA-25,  $Y_c=1.5$   
Aceros en forjados: B 500 S,  $Y_s=1.15$

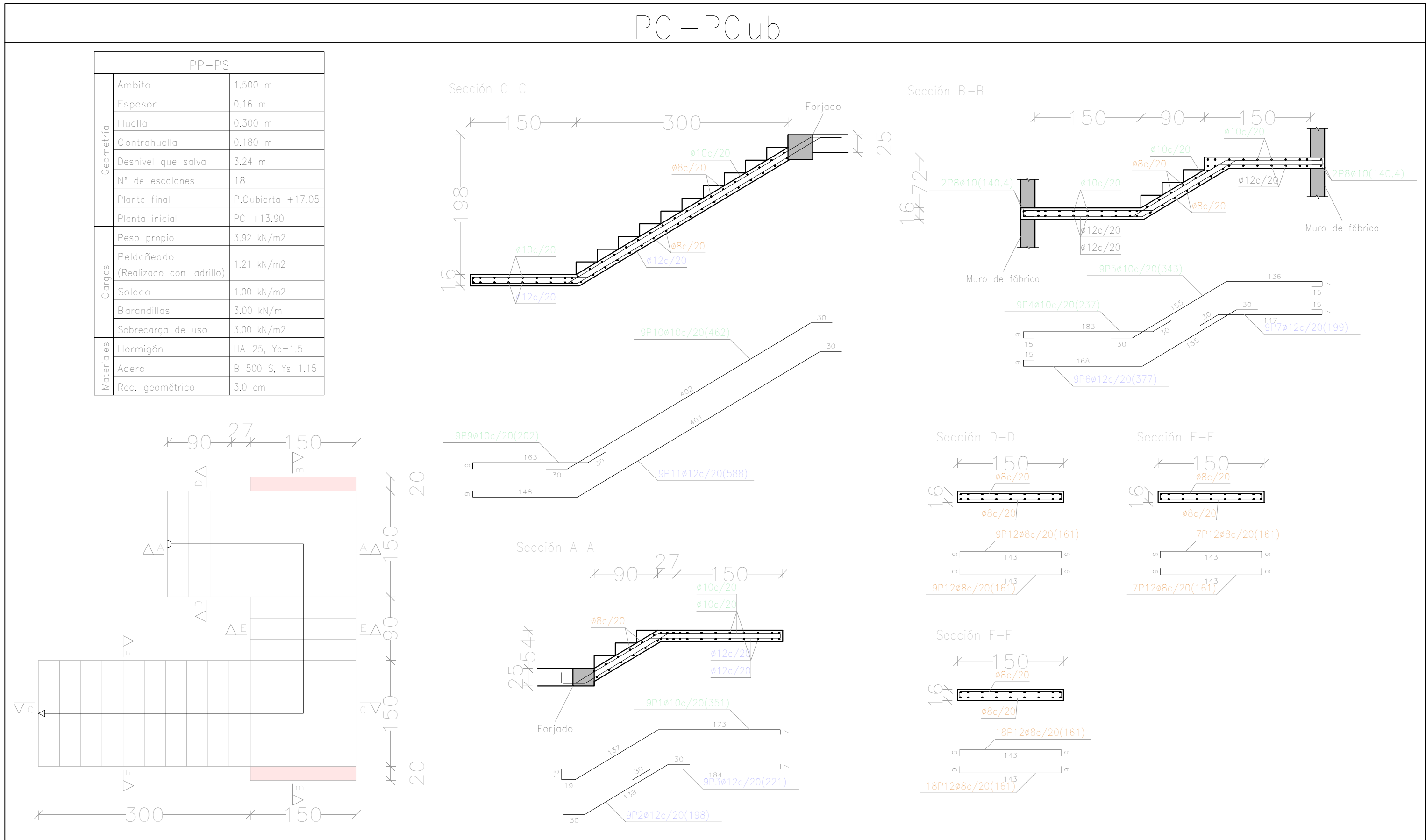
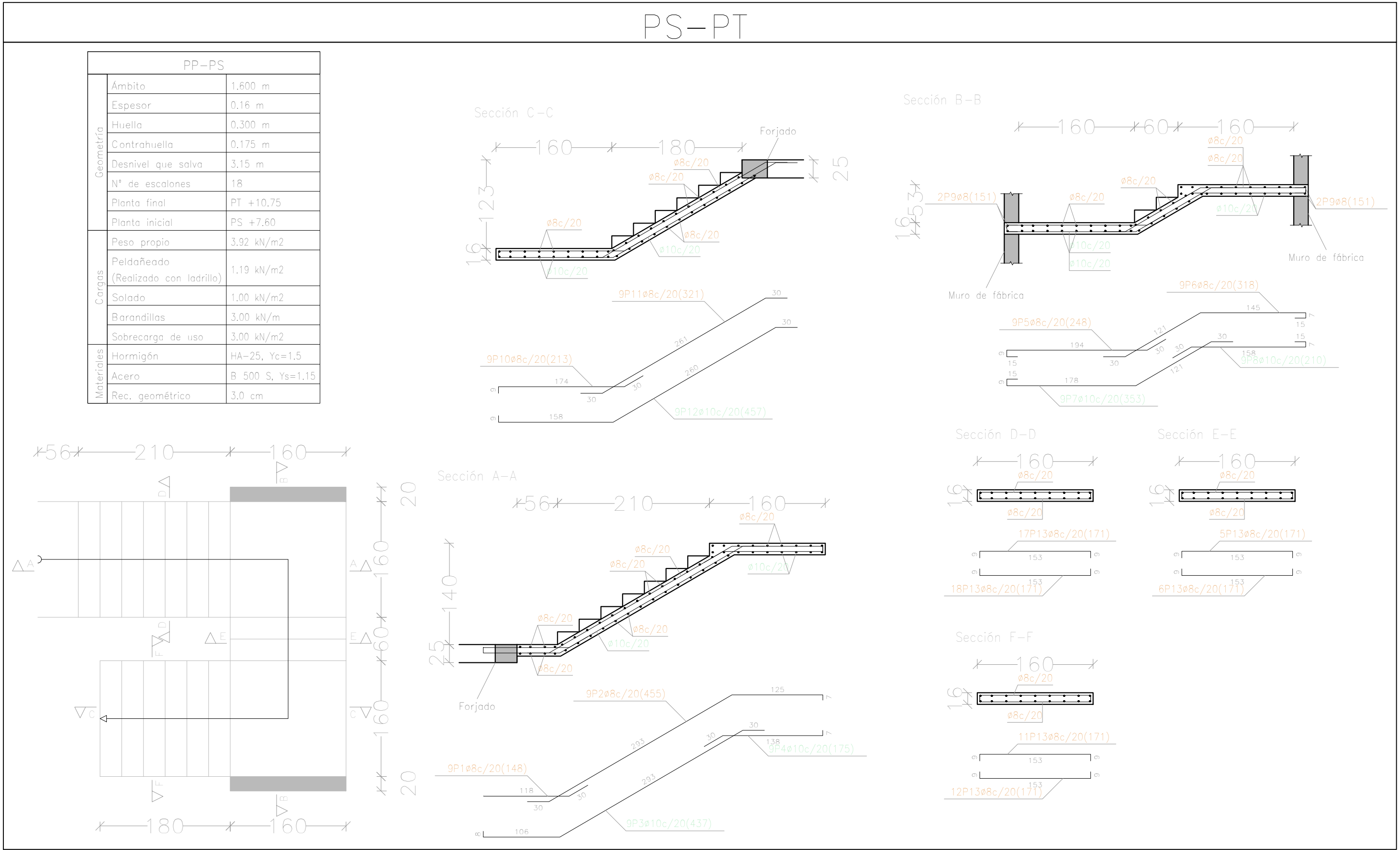
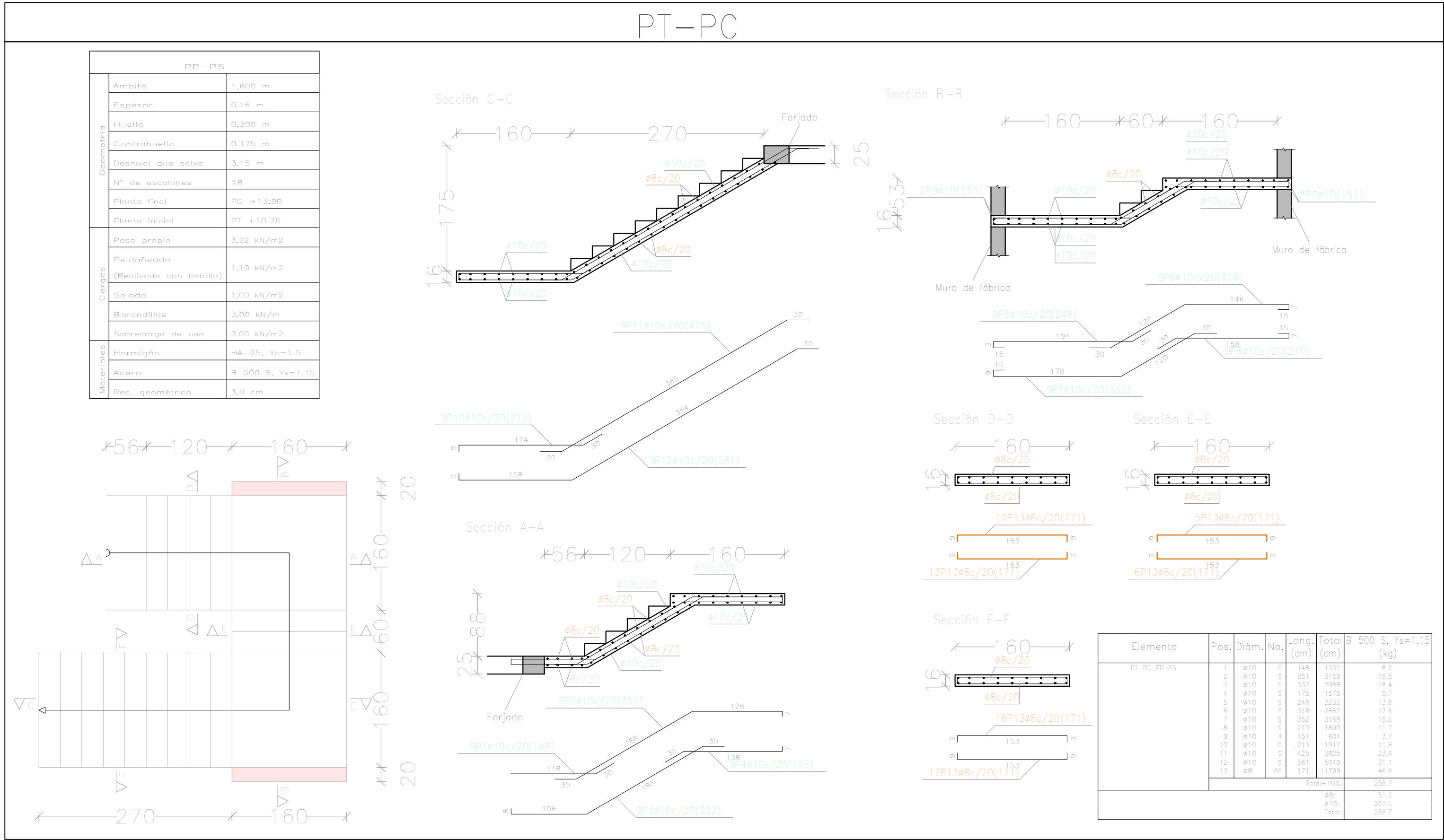
Características de los materiales - Losas Macizas											
Materiales	Hormigón							Acero			
	Control				Características			Control		Características	
Elemento Zona/Planta	Nivel Control	Coef. Ponde.	Tipo	Consistencia	Tamaño máx. arido	Exposición Ambiente	Recubrimiento nominal		Nivel Control	Coef. Ponde.	Tipo
Losas	Estadístico	$\gamma_c = 1.50$	HA-35P/25Ita	Plástica a blanda (8-9 cm)	20/25 mm	Ha	35/40 mm		Estadístico	$\gamma_s = 1.15$	B 500 S
Ejecución (Acciones)	Normal	$\gamma_G = 1.30$ $\gamma_Q = 1.60$	Adaptado a la Instrucción EHE								
Notas											
<ul style="list-style-type: none"> <li>- Control Estadístico en EHE, equivale a control normal</li> <li>- Solapes según EHE</li> <li>- El acero utilizado deberá estar garantizado con un distintivo reconocido: Sello CIETSID, CC-EHE, ...</li> </ul>											
<div> <div>Datos de la Losa-Plantas</div> <div> <div>Sección tipo losa</div> </div> </div>											



	<b>PROYECTO DE FIN DE GRADO:</b> ANÁLISIS, CÁLCULO Y COMPROBACIÓN ESTRUCTURAL DEL PROYECTO DE 145 ALOJAMIENTOS UNIVERSITARIOS, GUARDERÍA Y APARCAMIENTOS, CAMPUS UNIVERSITARIO "LAS LAGUNILLAS"- JAÉN		
	NOMBRE DE PLANO Planta Castillete (+18,35 m) Módulo C - Armadura Longitudinal y Transversal Superior e Inferior		
	ALUMNA CRISTO SILLERO, MACARENA	FIRMA 	ESCALA <b>1:50</b>
	Nº PLANO <b>27</b>	TUTOR CARO ESTEBAN, MANUEL	FECHA 17/06/2020







Elemento	Pos.	Diám.	No.	Long. (cm)	Total (cm)	B 500 S, Ys=1.15 (kg)
PS-PT-PP-PS	1	Ø8	5	150	750	8,2
	2	Ø8	5	150	750	8,2
	3	Ø8	5	150	750	8,2
	4	Ø8	5	150	750	8,2
	5	Ø8	5	150	750	8,2
	6	Ø8	5	150	750	8,2
	7	Ø8	5	150	750	8,2
	8	Ø8	5	150	750	8,2
	9	Ø8	5	150	750	8,2
	10	Ø8	5	150	750	8,2
	11	Ø8	5	150	750	8,2
	12	Ø8	5	150	750	8,2
Total					9000	98,4



UNIVERSIDAD DE SEVILLA

PROYECTO DE FIN DE GRADO:  
ANÁLISIS, CÁLCULO Y COMPROBACIÓN ESTRUCTURAL DEL PROYECTO DE  
145 ALOJAMIENTOS UNIVERSITARIOS, GUARDERÍA Y APARCAMIENTOS,  
CAMPUS UNIVERSITARIO "LAS LAGUNILLAS"- JAÉN

NOMBRE DE PLANO  
Módulo C - Escaleras Armado- Plantas Segunda, Tercera y Cuarta

ALUMNA  
CRISTO SILLERO, MACARENA

TUTOR  
CARO ESTEBAN, MANUEL

FIRMA  


FECHA  
17/06/2020

ESCALA  
1/50

Formato papel (A1)

Nº PLANO  
29

0 1 2 3 4 5 [m.]